

This is a digital copy of a book that was preserved for generations on library shelves before it was carefully scanned by Google as part of a project to make the world's books discoverable online.

It has survived long enough for the copyright to expire and the book to enter the public domain. A public domain book is one that was never subject to copyright or whose legal copyright term has expired. Whether a book is in the public domain may vary country to country. Public domain books are our gateways to the past, representing a wealth of history, culture and knowledge that's often difficult to discover.

Marks, notations and other marginalia present in the original volume will appear in this file - a reminder of this book's long journey from the publisher to a library and finally to you.

Usage guidelines

Google is proud to partner with libraries to digitize public domain materials and make them widely accessible. Public domain books belong to the public and we are merely their custodians. Nevertheless, this work is expensive, so in order to keep providing this resource, we have taken steps to prevent abuse by commercial parties, including placing technical restrictions on automated querying.

We also ask that you:

- + *Make non-commercial use of the files* We designed Google Book Search for use by individuals, and we request that you use these files for personal, non-commercial purposes.
- + Refrain from automated querying Do not send automated queries of any sort to Google's system: If you are conducting research on machine translation, optical character recognition or other areas where access to a large amount of text is helpful, please contact us. We encourage the use of public domain materials for these purposes and may be able to help.
- + *Maintain attribution* The Google "watermark" you see on each file is essential for informing people about this project and helping them find additional materials through Google Book Search. Please do not remove it.
- + *Keep it legal* Whatever your use, remember that you are responsible for ensuring that what you are doing is legal. Do not assume that just because we believe a book is in the public domain for users in the United States, that the work is also in the public domain for users in other countries. Whether a book is still in copyright varies from country to country, and we can't offer guidance on whether any specific use of any specific book is allowed. Please do not assume that a book's appearance in Google Book Search means it can be used in any manner anywhere in the world. Copyright infringement liability can be quite severe.

About Google Book Search

Google's mission is to organize the world's information and to make it universally accessible and useful. Google Book Search helps readers discover the world's books while helping authors and publishers reach new audiences. You can search through the full text of this book on the web at http://books.google.com/



A propos de ce livre

Ceci est une copie numérique d'un ouvrage conservé depuis des générations dans les rayonnages d'une bibliothèque avant d'être numérisé avec précaution par Google dans le cadre d'un projet visant à permettre aux internautes de découvrir l'ensemble du patrimoine littéraire mondial en ligne.

Ce livre étant relativement ancien, il n'est plus protégé par la loi sur les droits d'auteur et appartient à présent au domaine public. L'expression "appartenir au domaine public" signifie que le livre en question n'a jamais été soumis aux droits d'auteur ou que ses droits légaux sont arrivés à expiration. Les conditions requises pour qu'un livre tombe dans le domaine public peuvent varier d'un pays à l'autre. Les livres libres de droit sont autant de liens avec le passé. Ils sont les témoins de la richesse de notre histoire, de notre patrimoine culturel et de la connaissance humaine et sont trop souvent difficilement accessibles au public.

Les notes de bas de page et autres annotations en marge du texte présentes dans le volume original sont reprises dans ce fichier, comme un souvenir du long chemin parcouru par l'ouvrage depuis la maison d'édition en passant par la bibliothèque pour finalement se retrouver entre vos mains.

Consignes d'utilisation

Google est fier de travailler en partenariat avec des bibliothèques à la numérisation des ouvrages appartenant au domaine public et de les rendre ainsi accessibles à tous. Ces livres sont en effet la propriété de tous et de toutes et nous sommes tout simplement les gardiens de ce patrimoine. Il s'agit toutefois d'un projet coûteux. Par conséquent et en vue de poursuivre la diffusion de ces ressources inépuisables, nous avons pris les dispositions nécessaires afin de prévenir les éventuels abus auxquels pourraient se livrer des sites marchands tiers, notamment en instaurant des contraintes techniques relatives aux requêtes automatisées.

Nous vous demandons également de:

- + Ne pas utiliser les fichiers à des fins commerciales Nous avons conçu le programme Google Recherche de Livres à l'usage des particuliers. Nous vous demandons donc d'utiliser uniquement ces fichiers à des fins personnelles. Ils ne sauraient en effet être employés dans un quelconque but commercial.
- + Ne pas procéder à des requêtes automatisées N'envoyez aucune requête automatisée quelle qu'elle soit au système Google. Si vous effectuez des recherches concernant les logiciels de traduction, la reconnaissance optique de caractères ou tout autre domaine nécessitant de disposer d'importantes quantités de texte, n'hésitez pas à nous contacter. Nous encourageons pour la réalisation de ce type de travaux l'utilisation des ouvrages et documents appartenant au domaine public et serions heureux de vous être utile.
- + *Ne pas supprimer l'attribution* Le filigrane Google contenu dans chaque fichier est indispensable pour informer les internautes de notre projet et leur permettre d'accéder à davantage de documents par l'intermédiaire du Programme Google Recherche de Livres. Ne le supprimez en aucun cas.
- + Rester dans la légalité Quelle que soit l'utilisation que vous comptez faire des fichiers, n'oubliez pas qu'il est de votre responsabilité de veiller à respecter la loi. Si un ouvrage appartient au domaine public américain, n'en déduisez pas pour autant qu'il en va de même dans les autres pays. La durée légale des droits d'auteur d'un livre varie d'un pays à l'autre. Nous ne sommes donc pas en mesure de répertorier les ouvrages dont l'utilisation est autorisée et ceux dont elle ne l'est pas. Ne croyez pas que le simple fait d'afficher un livre sur Google Recherche de Livres signifie que celui-ci peut être utilisé de quelque façon que ce soit dans le monde entier. La condamnation à laquelle vous vous exposeriez en cas de violation des droits d'auteur peut être sévère.

À propos du service Google Recherche de Livres

En favorisant la recherche et l'accès à un nombre croissant de livres disponibles dans de nombreuses langues, dont le français, Google souhaite contribuer à promouvoir la diversité culturelle grâce à Google Recherche de Livres. En effet, le Programme Google Recherche de Livres permet aux internautes de découvrir le patrimoine littéraire mondial, tout en aidant les auteurs et les éditeurs à élargir leur public. Vous pouvez effectuer des recherches en ligne dans le texte intégral de cet ouvrage à l'adresse http://books.google.com

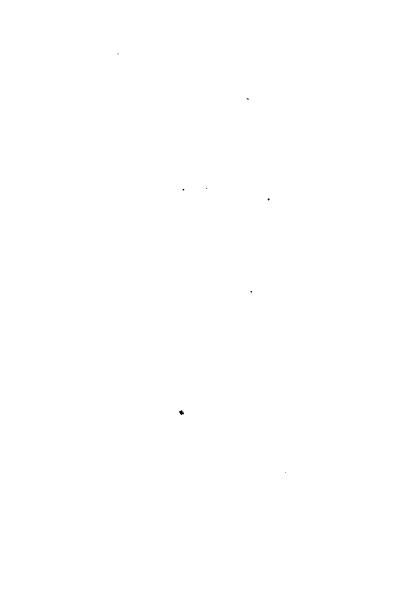




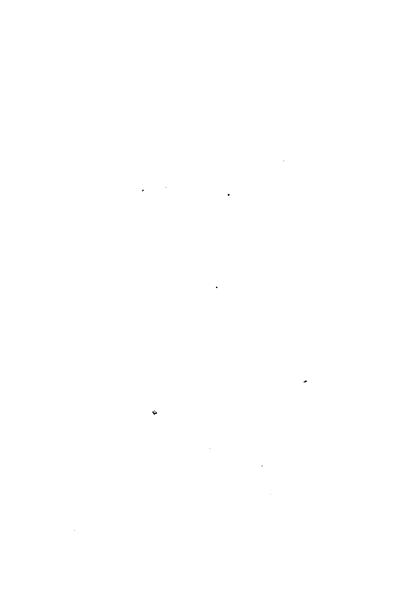




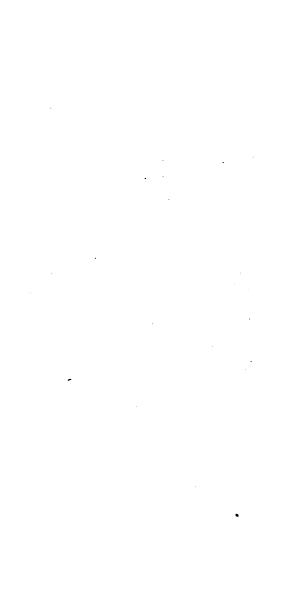




Richard 3-VDB







Rich my



ENCYCLOPEDIE-RORET.

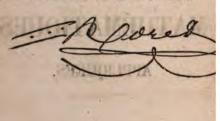
MATHÉMATIQUES

APPLIQUÉES.

AVIS.

Le mérite des ouvrages de l'Encyclopédie-Roret let valu les honneurs de la traduction, de l'imitation et d contrefaçon. Pour distinguer ce volume, il porte la signal de l'Editeur, qui se réserve le droit de le faire traduire d toutes les langues, et de poursuivre, en vertu des lois, crets et traités internationaux, toutes contrefaçons et tou traductions faites au mépris de ses droits.

Le dépôt légal de ce Manuel a été fait dans le cours mois de novembre 1855, et toutes les formalités prescri par les traités ont été remplies dans les divers Etats avec quels la France a conclu des conventions littéraires.



ANUELS-RORET.

NOUVEAU MANUEL

DE

ATHÉMATIQUES

APPLIQUÉES

Par Tom RICHARD, INGÉNIEUR.

NOUVELLE ÉDITION, evue, corrigée, augmentée et ornée de Figures.



PARIS

A LIBRAIRIE ENCYCLOPEDIQUE DE RORET, RUE HAUTEFEUILLE, 12. 1856.

inteur et l'Editeur se réservent le droit de traduction.

OUVRAGES DU MÊME AUTEUR.

Aide-Mémoire général et alphabétique des Ingénieur 3 vol. in-8°, dont un Atlas in-8° de 112 planches in 4 Paris, Dumaine (1848-1854).

Études sur l'Art d'extraire immédiatement le Fer d ses Minerais, sans convertir le métal en fonte, 1 vo in-4° et Atlas in-f°.-plano. Paris, Mathias, 1838.

Sous presse :

Miccan	ique des ingemeurs, comprenant :
L'intr	oduction au Calcul des Machines 1 vo
-	le Calcul des Machines et des Mécanismes. 1 ve
-	la Stabilité des Constructions 1 vo
1 -	la Résistance des Matériaux 1 v
32.	ue partie se vendra séparément, chez Mathias, D

PRÉFACE

DE LA

TROISIÈME ÉDITION DU MANUEL DE MATHÉMATIQUES APPLIQUÉES.

Javais pour but, lorsque je publiai la première édition de ce petit livre, de montrer aux jeunes gens qui ne possèdent encore que des connaissances élémentaires en mathématiques, tout le parti qu'ils en pouvaient tirer pour résoudre les problèmes qui se présentent journelement dans les usages ordinaires de la vie. Sans leur faire parcourir la route qui avait pu conduire aux diverses méthodes de calcul, je présentais tout d'abord ces méthodes, et les démonstrations que j'omettais étaient remplacées par des applications numériques qui devaient, creyais-je alors, suffire pour en montrer l'esprit et faire éviter les fansses applications. C'est à l'aide de ce plan que j'étais parvenu à résumer dans un très-petit espace une foule de notions scientifiques et surtout de formules plus ou moins utiles.

Cependant, malgré la bienveillante indulgence avec laquelle ce faible ouvrage de ma jeunesse a été accueillie, et bien que l'écoulement de six mille exemplaires eût pu, jusqu'à un certain point, me faire illusion sur la convenance de mon premier plan, je n'ai pas hésité à le modifier profondément, en sacrifiant la formule au raisonnement qui la découvre, et les résultats aux méthodes qui y conduient; et ne laissant d'applications numériques que ce qu'il en faut au lecteur pour s'assurer qu'il a bien compris l'esprit des doctrines.

Quant à l'ensemble des matières que cette troisième édition renferme, il est à peu de chose près le même que celui des deux premières. Une table finale et alphabétique y résume comme dans celles-ci les

Muthématiques appliquées.

éléments de mathémathiques que le lecteur doit posséder cédée de notions assez complètes sur le levé des plans, lement, sur le partage des terres, sur le tracé des cad ou la gnomonique graphique.

Le son, la lumière forment l'objet de deux autres cha aux applications les plus usuelles; quelques notions « les précèdent; enfin, et c'est surtout ce qui différentie o édition, j'y ai fait entrer sous le titre d'Introduction à l'e vement ce que je considère comme les éléments les plus is de la mécunique, étude dont j'ai emprunté le fond au out des machines que j'avais ouvert au Conservatoire de tiers en 1852-53, et dont je prépare la publication complè où ce Manuel est aujourd'hui parvenu, il peut être cons une sorte d'introduction à l'Aide-mémoire général des In j'ai publié en 1848-1854, et où le lecteur qui se livre au trouvera, je l'espère, non pas certes l'art et la science d dans leur ensemble et leur détail, mais ce que l'on peut apprendre dans un livre.

26 octobre 1855. - Rue de Fleurus, 35.

Tow RICHARD, Ingen

MANUEL

DE

MATHÉMATIQUES

APPLIQUÉES.

INTRODUCTION A L'ÉTUDE DU MOUVEMENT.

La théorie doit être un instrument de pratique.

PRONY.

CHAPITRE PREMIER.

- 1. Mécanique. On définit habituellement la mécanique en disant qu'elle est la science qui traite du mouvement, ou bien encore qu'elle est la science des forces. Cette double définition serait assez exacte si on la prenait dans son ensemble, mais elle est peut-être un peu vague. L'expérience commune suffit, il est vrai, pour donner une notion claire du not mouvement, mais elle ne paraît pas suffire pour donner une idée aussi nette du sens un peu exclusif que reçoit le not force dans la mécanique appliquée.
- 2. Tout le monde comprend très-bien, en effet, qu'un point est en mouvement tant que des instants successifs le trouvent dans des lieux différents de l'espace. Mais qu'est-co qu'une force?

Lorsque la Fable nous représente Atlas supportant sur ses épaules un monde immobile, Atlas exerce-t-il une force. Oui, très-exactement, dans le vraisens du mot. Mais si Atlas soulevait sa charge, exercerait-il encore une force, un effort? Oui, mais il ferait ici deux choses à la fois : il exercerait une force, un effort, et, en même temps, il ferait parcourir un certain chemin au point où son effort serait appliqué. Or, dans la mécanique de l'industrie, praduire cet effet complexe s'appelle travailler, faire un travail. La notion travail n'est donc pas la notion force.

3. Autre exemple. — La vapeur qui est retenue dans une chaudière dont elle presse les parois immobiles, exerce-t-elle une force? Oui, très-exactement encore et dans le vrai sens du mot.

Et lorsque, le robinet de communication étant ouvert, la vapeur passe de la chaudière dans le cylindre, et y soulève le piston de la machine, exerce-t-elle encore une force? Nul doute, car elle presse ce piston avec presque autant d'énergie que les parois de la chaudière; mais comme, en outre, elle déplace ce piston, comme elle lui fait parcourir un certain chemin, comme sa force se meut, se transporte utilement, on dit alors que la vapeur travaille, qu'elle fait un travail.

- 4. Il faut donc s'attacher à distinguer, nettement et de bonne heure, la notion simple et la notion complexe que comprennent ces deux expressions: force et travail. Cela est d'autint plus important, que l'on confond perpétuellement, dans le discours, ces deux expressions pourtant très-distinctes.
- 5. Force. On voit donc que le mot force, dans la langue de la mécanique des arts, correspond exactement au mot effort du langage vulgaire, expression qui n'implique ni n'exclut nécessairement l'idée de mouvement. Or, comme il n'est pas d'effort, de quelque source qu'il provienne, qui ne puisse être remplacé et mesuré par l'action d'un poids, nous définirons la force, un effort dont l'intensité est toujours mesurable par un poids, et exprimable, des lors, en kilo-

promos; et dans le cours de ce petit écrit, le mot force lu la toujours l'acception que nous venons de lui donner.

ls llyad'ailleurs lieu de distinguer, dans une force, en dere hon de son intensité ou de son énergie, savoir : son point un application, sa direction et son sens.

- 6. Le point d'application d'une force se définit de luidinime; c'est évidemment le point de la résistance sur lequel et la force agit.
- 7. La direction d'une force est la droite indéfinie suivant le la force tire ou pousse; et sur cette droite on distingue encore le sens de la force. La mécanique s'éloigne donc encore ici du langage vulgaire. Celui-ci dit, par exemple, la direction nord et la direction sud, tandis que la mécanique ne verait dans une même méridienne qu'une seule et unique direction, dans laquelle elle distinguerait le sens nord et la le sens sud; en sorte que deux forces PQ, qui agissent (fig. 1) dans le sens des flèches de la droite QP,



tait

ont une seule et même direction, mais agissent suivant des

De même, si la main supporte un poids retenu par un maple cordon, le poids et la main exercent des forces ou efforts de même direction, mais de sens contraires : l'un, le poids, agissant de haut en bas; l'autre, agissant suivant la même droite, mais de bas en haut.

8. Travail. — Quant à la notion travail, que nous n'avons introduite d'abord que pour qu'on la distinguât mieux de la force; nous la compléterons par la définition suivante (*):

Le travail d'une force est le produit de son intensité exprimée en kilogrammes par le chemin, en mêtres, qu'a par-

(") L'expression traveil, prise dans le sens que nous indiquons ici, a été introduite per neur illeutre amitre, M. Popoeles, dès l'année 1935, et universellement schopée desti. couru son point d'application dans la dire la force.

9. Kilogrammètre. — L'unité qui mesure forces se nomme kilogrammètre, d'après M. est simplement le travail nécessaire pour si mêment un kilogramme à un mêtre de haul

Ainsi, lorsque, à l'aide d'une poulie fixe e on a transporté à un grenier élevé de 14 me blé pesant 100 kilogrammes, on a dépensé t exprimé par 1400 kilogrammètres, quelle qu'i la durée de l'élévation, car la notion du temps n'entre pas nécessairement dans la notion du

On dépenserait encore un travail égal à mêtres en élevant à 7 mêtres de hauteur de pesant chacun 100 kilogrammes; car c'est chose d'élever un poids de 1 kilogramme à poids de 2 kilogrammes à 1 mêtre, puisqu'i deux cas élever deux fois 1 kilogramme à 1 r

10. Galilée, des l'année 1592, et plus tard D avaient déjà émis ce principe, qui n'est po conséquence directe de la définition du frav prime fort inexactement le principe emprunta à Galilée, lorsqu'on répète avec ce grand hoi

« Il ne faut ni plus ni moins de force pour » à une certaine hauteur, qu'il en faudrait » poids plus pesant à une hauteur d'autant : » poids moindre à une hauteur d'autant plu et pour ètre exact, il faut substituer le mot force dans l'énonce ci-dessus.

11. Mesure du travail des forces dans l'inc vapeur. — Nous avons dit que la notion

^(*) Voyer l'article mécanique de mon Aide-mémoire des si moir montré que, ringt siècles avant Descurtes, Aristote avait manlague, sinon identique, avec celui qu'on attribue à tort au c cuis.

e général indépendante du temps ou de la durée. Mais si, su point de vue purement scientifique, c'est avoir produit le seul et même effet utile que d'avoir élevé un certain point à une certaine hanteur, soit en un jour, soit en une leure, soit même en une minute, on conçoit que, dans l'interior la durée de ce même travail utile ne saurait plus dire indifférente et que, au point de vue économique, un point de vue économique, un leur en une heure ne saurait être industriellement confondu pret le moteur qui ferait ce même travail en une seconde. Linsi, la pratique exige une unité de mesure du travail qui splique une durée déterminée, et, à l'exemple de l'Antièterre, la France a adopté le cheval-vapeur pour cette mité.

12. Cheval-vapeur. — On désigne, en France, sous cette singulière dénomination, le travail capable de vaincre une résistance constante de 75 kilogrammes le long d'un chemin teum mètre uniformément parcouru dans la durée d'une seconde. Le cheval-vapeur anglais, un peu plus élevé que le plus, est le travail nécessaire pour élever 33000 livres anglaise, à un pied anglais de hauteur en une minute; ca qui revient, toutes conversions faites, à dépenser 76 de nos klalogrammètres en une seconde.

Origine du cheval-vapeur.—L'origine de cette bizarre unité de travail que nous nommons cheval-vapeur doit peut-être être rappelée, ne fût-ce qu'en vue de la rendre excusable.

Ce fut dans la brasserie de Whitbread, à Londres, que l'illustre Watt fit la première application de sa machine à vapeur. Cette machine devait remplacer un manège destiné à
monter de l'eau; et le brasseur, voulant obtenir de la vapeur le même effet utile qu'il obtenait de ses chevaux, proposa à Watt de faire travailler un cheval pendant une journée de huit heures et de baser le travail du cheval-vapeur
sur le produit du poids de l'eau qui aurait été élevée à la
fin de la journée, par la différence des niveaux des réser-

voirs inférieur et supérieur. Watt accepta ce marché, et produit mesuré s'éleva à la fin des huit heures à 212000 de nos kilogrammètres, soit 73.6 kilogrammètres par sconde; un autre essai donna 76 kilogrammètres environnement de la conde de la c

Ce travail par seconde se rapproche très-sensiblement e celui dit cheval-vapeur adopté en France, mais il est e beaucoup supérieur à celui que l'on obtiendrait d'une mière continue d'un cheval ordinaire. En effet, des expriences assez authentiques faites aux mines d'Anzin sur travail de 250 chevaux employés pendant un an à faire moi voir une machine très-simple, n'ont donné, pour l'effet uti d'un cheval ordinaire, que huit cent mille kilogrammètre en huit heures, soit 27 à 28 kilogrammètres par seconde.

Ce travail au reste paraît bien faible, et semble indique ou bien que les chevaux d'Anzin étaient peu vigoureux, o qu'ils étaient mal nourris, ou bien encore que la machir qu'ils faisaient mouvoir absorbait, en frottements et autr résistances nuisibles, environ le tiers de leur travail rée ainsi que l'indique le tableau suivant qui rappelle le tr. vail journalier qu'on peut attendre des divers moteurs an més.

The second secon

du travail journalier que peuvent fournir les urs animés dans diverses circonstances.

			_		
TRAVAIL.	EFFORT MOYEN exercé.	CHEMIN par seconde.	MÈTRES par seconde.	du travail - journalier.	TRAVAIL journa- lier.
VERTICALE OIDS. montant une ce ou un es- fardeau, son isistant dans	kilog.	mètres		heures	km.
du poids de re élevant des une corde et e, ce qui l'o-	65	0.15	9.75	8	280800
re descendre vide re élevant des les soulevant	18	0.20	3.60	6	77760
in re élevant des :s portant sur	20	0.17	3.40	6	73440
u haut d'une ce ou d'un es- venantà vide. vre élevant aux avec une montant une	65	0.04	2.60	6	56160
1/12 et reve- e. re élevant des	60	0.02	1.20	10	43200
pelle à la hau- ine de 1m.60.	2.7	0.40	1.08	10	38880
vre agissant ae à chevilles our					
u de l'axe de	60	0.15	9.00	8	259200
as de la roue	12	0.70	8.40	8 /	241920

NATURE DU TRAVAIL.	EFFORT MOYEN exercé.	par seconde.	METAES par seconde.	du travail journalier.	jou li
Un manœuvre marchant	kilog.	mètres	237274	heures	k
et poussant ou tirant horizontalement Un manguvre agissant sur	12	0.60	7.20	8	207
une manivelle	8	0.75	6.00	8	179
voiture ordinaire et al- lant au pas Un cheval attelé à un ma-	70	0.90	63,00	10	2168
nège et allant au pas	45	0.90	40.50	8	116
Idem allant au trot Un bouf attelé à un ma-	30	2.00	60.00	4.5	975
nège et allant au pas Un mulet attelé de même	65	0.60	39.00	8	112
et allant au pas Un ane attelé de même et	30	0.90	27.00	8	777
allant au pas	14	0.80	11.20	8	329

Nous reviendrons souvent sur cette quantité nommée vail qui joue le rôle le plus important dans la méca appliquée, retournons aux forces.

14. Principe de l'action et de la réaction. — Une pourrait-elle s'exercer, si elle ne rencontrait aucune e de résistance? Il doit paraître évident que cela ne sera possible, et qu'un point d'application quelconque, pour voir être soumis à une force déterminée, doit être ca de résister à l'action de celle-ci avec une énergie au régale. Comment concevoir en effet qu'un effort de 100, de de 300 kilogrammes, par exemple, puisse pousser ou tir obstacle qu'un erésisterait pas du tout, et s'exerçat ainsi c le néant ou le vide? Comment concevoir même qu'un tel agisse contre une résistance moindre? l'idée force e effet une idée corrélative, impliquant un antagonisme cessaire, ou, comme on le dit, une réaction, et c'est cu Newton exprimait par cet axiome;

caction est toujours égale à la réaction et de sens con-

l importe d'observer toutefois que, dans les applications, tôt c'est l'énergie de l'action qui détermine l'intensité de ·éaction, et tantôt c'est la puissance de réaction qui limite endue de l'action. Imaginons, par exemple, un point abment fixe, capable dès lors de résister ou de réagir avec énergie sans limite, suspendons à ce point fixe un poids 100000 kilogrammes, le point fixe réagira évidemment sens contraire de l'action du poids avec une énergie mete par ce poids lui-même, et c'est ici l'action qui déterbera l'intensité de la réaction. Mais supposons une lame tique pliée en V. et telle qu'un effort de dix kilogramsuffise pour rapprocher ses deux branches, c'est en vain l'on prétendrait développer contre la force de réaction ce ressort un effort plus grand que son élasticité ne le aporte ; c'est donc ici l'énergie déterminée de la force de ction qui limitera l'intensité de l'action possible.

dinsi, les efforts que l'on peut exercer peuvent être parfois ités par la puissance de réaction des points auxquels on applique; et avant de supposer, comme on le fait queltois, qu'une force déterminée agit sur un point matériel, aut être assuré du moins que ce point d'application est able d'une résistance ou réaction égale et contraire à la re supposée, sans quoi cette force ne saurait s'exercer avec tensité qu'on lui suppose. En conséquence, nous donnes au principe de Newton la forme suivante qui paraîtra t-être plus explicite, et nous dirons:

Point d'action possible sans une réaction équivalente et sens contraire.

15. Loi de l'inertie. — Forces d'inertie. — Mais si aucune ce ou action ne peut être exercée qu'à la condition de contrer une résistance ou réaction équivalente et de sens atraire, comment un corps entièrement libre, et que nous poserons d'abord en repos, peut-il percevoir l'action

d'une force, se laisser animer par elle, lui céde et acquérir enfin du mouvement? Quelle est alo de la réaction qu'il oppose à cette force motrice quelle, en vertu du principe précédent, cette transmettrait pas? Newton et la plupart des gé l'ont suivi, adoptant et développant un premie Keppler, ont vu dans l'inertie de la matière la sou réaction des corps libres,

L'inertie serait donc une sorte de passivité d vertu de laquelle ils résisteraient à toute mou leur état actuel, soit de repos, soit de mouvemen

- « Une force innée dans la matière, disait Ne
- » pouvoir (vis insita) qu'elle a de résister. Les
- » cent cette force toutes les fois qu'il s'agit de c
- » état actuel..., et on peut alors la considérer se
- » pects : ou comme résistante, lorsque le corps
- » la force qui tend à le faire changer d'état; ou
- » pulsive, lorsque c'est le corps lui-même qui fai
- » changer l'état de l'obstacle qui lui résiste. A
- » donner à la force qui réside dans les corps l
- » expressif de force d'inertie (*). »

16. Mais est-ce la un pur concept scientifique or quelque chose de réel que cette inertie de la n cette passivité qui devient active, qui réagit, au l'on essaie, soit de tirer un corps du repos, soit la rapidité ou seulement la direction de son mot tuel ? L'observation répond à cette question par ples dont il importe peut-être de rappeler quelq

Exemples. — A un vulgaire peson à ressort du suspendez un poids quelconque P, la flexion

^(*) Ruler, dans un célèbres Lottres à une princezte d'Allemagne (
l'expression forçe d'inertie. « La qualité par jaquelle les corps se con:
« état étant platôt, dit-il, l'opposé d'une force. » On pout, ce nous se
Ruler que l'opposé d'une force ne murait être rieu autre chose qu'un
à sullo-ai.

nt le repos du système, indiquera simplement ce poids sayez de changer l'état du système, en le tirant un rusquement de bas en haut, et le poids résistant à ce jement d'état pliera davantage le ressort dont le degré xion devra alors faire équilibre non-seulement au P, mais encere à la force d'inertie de ce même poids; réaction du corps ou sa force d'inertie deviendra ainsi leste.

e mouvement une fois acquis, en faisait percourir verment au système des espaces égaux dans des temps t, quelque petits que faissent ces temps; en d'autres is, si le mouvement vertical une fois acquis demeurait itement uniforme, le ressort reprendrait et conserverait gré de flexion qui correspond au seul poids P, la force rtie de ce poids devenant nulle, puisque l'état de ceier ne changerait pas.

tin si, le mouvement uniforme une fois acquis, on art brusquement le système, la force d'inertie du corps, indance à conserver alors ce mouvement acquis agirait uns inverse de son poids P, et le ressort n'indiquerait ord que l'excès de ce poids sur cette force d'inertie, revenir ensuite au degré de flexion correspondant enau seul poids P, après quelques oscillations.

sus apprendrons tout-à-l'heure à évaluer l'intensité des se d'inertie, intensité qui, comme celle de toutes les auforces, s'exprime d'ailleurs en kilogrammes (5). Qu'il suffise d'indiquer pour le moment que, soit qu'il s'agisse primer du mouvement à un corps en repos, ou de mor son mouvement, la force qu'il oppose à ce changement it sera proportionnelle à son poids ainsi qu'à l'accéléraqu'il a dû acquérir ou perdre dans la direction de la force ficatrice.

Permanence du mouvement et du repos. — Puisque loi d'une force est absolument nécessaire pour modifier soit de repos, soit de mouvement d'un corps, il en ré-

•

sulte qu'un mouvement, une fois acquis, devra persiste modification aucune, aussi longtemps que le corps qui doué ne sera soumis à aucune nouvelle force; ce n ment serait donc éternel, si le corps ne rencontrait aucun obstacle. Cependant l'esprit, qui admet facil l'éternelle conservation du repos, éprouve une sorte pugnance à admettre l'éternelle conservation d'un 1 , ment acquis. Cela est dù à ce qu'au milieu des obstat forces qui agissent à la surface de la terre sur les co mouvement, ils parviennent toujours au repos à la k mais pour les uns, c'est l'effet unique de la résistance d pour les autres, le frottement que quelques points de surfaces exercent, pour d'autres encore, c'est qu'une invisible, mais éternellement agissante, leur poids, l viant de leur trajectoire primitive, les ramène à la 1 du sol où tant d'obstacles éteignent leur vitesse. Pa en effet, une observation attentive montre à côté de : dification de l'état d'un corps, la force qui a produit modification; elle montre même que, lorsqu'aucune n'intervient, le corps conserve et conserve éternellen mouvement qu'il a une fois acquis. Quelques exemple ront.

Exemples. — Tout le monde sait qu'au moment c quitte un véhicule en marche, on en conserve le mouv jusqu'à ce que les efforts musculaires des jambes, als frottement que les pieds exercent sur le sol, soient pa à l'éteindre.

Si la vitesse du véhicule est très-grande, la réaction culaire peut être insuffisante, et la partie supérieure du conservant alors la plus grande partie de sa vitesse he tale, tourne autour de sa base et couche le voyageur tournée dans le sens du mouvement qu'il avait préc ment acquis.

La conservation du mouvement est encore plus cu ment évidente lors de la rencontre de deux convois nemîn de fer; et les voyageurs, non prévenus à temps de minimence du danger, et qui n'ont pu s'accrocher a quelue lien plus ou moins résistant de l'intérieur du wagon, ont lancés pêle-mêle contre la paroi antérieure de celui-ci, vec la vitesse qu'ils avaient avant le choc.

Lorsqu'un vaisseau qui se meut d'un mouvement rapide lent à donner sur un roc, tout ce qui est à bord, hommes, anons, meubles, se trouve lancé en avant, et la poupe, en ertu de l'inertie, continue elle-même à se mouvoir dans le aême sens, pressant ainsi contre l'obstacle la proue qu'elle trase à la fin.

L'écolier a le sentiment de l'inertie lorsque, pour sauter in fossé, il commence par s'en éloigner pour revenir en fourant jusqu'au bord (ce qu'il appelle prendre son élan); s' l'expérience lui a enseigné qu'il conservait alors la vitésse horizontale qu'il avait acquise et qui suffit pour le porter l'antre bord.

Une balle bien polie qu'on fait rouler sur l'herbe s'arrête bientôt. — La durée de son mouvement sur une planche unie et recouverte de drap serait plus longue; — plus longue sucore sur la planche seule, parce que le froitement y serait bioindre. — Sur la glace, où le frottement est presque nul, elle parcourrait une distance très-considérable si l'air se mouvait dans le même sens et avec la même vitesse que la balle.

Une grosse touple terminée par une pointe mousse et mise én mouvement dans le vide sur une surface dure et polle, pérsiste dans son mouvement de rotation pendant un temps considérable; et les Transactions philosophiques rapportent une ancienne expérience de ce genre faite à l'aide de la machine pneumatique, où le mouvement de la toupie a persisté pendant deux heures et seize minutes (*).

^(*) Le lecteur trouvera une foule de faits intéressants, à l'appui de la conservation du montement, dans la traduction, que je publici il y a vingt-cinq ans, de la mécalique de Neil Arnott, ouvrage estimable, mais spécialement destiné par son savant unlique de Neil Arnott, ouvrage estimable, mais spécialement destiné par son savant unlique de monde, aux hommes de lettres, aux physiciens, aux médecins, un un
mot aux personnes les moins versées dans l'étude des mathématiques.

Mais si ces faits, et tant d'autres que l'on pourrait citer, rendent probable la conservation indéfinie du mouvement acquis, il faut bien convenir cependant qu'ils ne la démontrent pas encore. Prenons donc un exemple de mouvement qui ne se soit jamais éteint, car il en existe; et sans monter jusques aux corps célestes, laissant même de côté le mouvement de translation de la terre dans son orbite, qui est convaincant toutefois, mais qui est peut-être trop compliqué, eu égard à nos connaissances actuelles, citons le mouvement de rotation de ce globe sur son axe, mouvement éternel, rigoureusement uniforme, et que la majestueuse expérience du pendule de M. Foucault, rend évident, en vertu d'un autre exemple d'inertie qui mérite que nous nous y arrêtions un moment. Voici à peu près la théorie que nous avons donnée de cet ingénieux appareil à l'article pendule, de notre Aide-mémoire des ingénieurs (*) (page 1261), et dans nos leçons au Conservatoire des arts et métiers, en 1852-53.

18. Pendule de Foucault (fig. 2 et 3). On appelle ainsi un pendule d'une grande longueur à l'aide duquel M. Foucault a, le premier, rendu très-apparent le mouvement de rotation de la terre sur son axe. Il est formé d'une sphère assez lourde suspendue à un fil d'acier très-délié attaché à un seul point fixe A. La sphère porte à son pôle inférieur un style exactement placé dans le prolongement du fil de suspension. On éloigne le pendule de la verticale, on l'abandonne à lui-même, il oscille alors dans un plan vertical dont l'orientation primitive doit rester éternellement la même, si l'inertie est une des lois de la nature.

Soit donc A le point de suspension; pendant toute la durée des oscillations du pendule, ce point A est emporté autour de l'axe terrestre PP' d'un mouvement rigoureusement uniforme, et, vu la petitesse du pendule par rapport

^{(&#}x27;) Trois vol. in-8°, dont un atlas in-8° de 112 planches in-4°, Paris, Donnino, Editeur, rue Dauphine (1848-1854),

an dimensions de la terre, le point A peut être considéré comme confondu avec B, et décrivant dès lors uniformément un cercle de rayon DB dont le plan est parallèle à l'équateur ECQ.

Admettons, pour plus de simplicité, que le plan primitif d'oscillation Asn se confonde avec celui ECP du méridien du lieu B d'observation. Etablissons en B un plan horizontal en sable sur lequel le style du pendule pourra marquer la trace de son passage, et prolongeons par la pensée la méridienne horizontale BM du point B jusqu'à sa rencontre avec l'axe terrestre en M. Le point B, mobile autour de D et de M à la fois, appartient donc toujours à la circonférence décrite du rayon BD et au cône dont DM est l'axe, BM l'une des génératrices et le demi-angle au sommet $= BMD = \lambda$ = latitude du pendule : donc aussi, pour un angle quelconque d décrit par d autour de d, et tel que l'on a entre ces angles la relation :

$$\frac{m}{d} - \frac{DB}{MB} = \sin \lambda$$
, ou $m = d \times \sin \lambda$ latitude.

ŧ

0 1. 1

Ainsi B, décrivant autour de D quinze degrés par heure sidérale, ce point ne décrirait autour de M que 11° 18' environ dans le même temps, si le pendule oscillait à la latitude de 48° 52', qui est à peu près celle du Conservatoire à Paris.

Cela posé, admettons que le pendule commence ses oscillations à 0 heure suivant le plan du méridien MB ou ME₀; la première oscillation tracera sur le sable la méridienne sn. Après une heure sidérale, cette trace sn, le méridien ME₀ et le point de suspension A du pendule se trouveront tous transportés vers l'orient dans le plan ME₁ à 11° 18' de ME₀ pour la latitude indiquée, et si le pendule oscille encore, il tracera sur le sable la droite s₁n₁. En vertu de l'inertie qui conserve au plan des oscillations sa première orientation sette trace, dont la projection est s₁n₁ parallèle dès lors M E₀, coupera la première trace sn sous un angle $s_1B_1E_4$, et pour l'observateur qui, placé sur le méridien la face tournée vers le sud, a été emporté avec tout le système, le pendule semblera avoir dévié à droite de l'angle $s_1B_1E_1 = E_6$ M E₁. Si le pendule oscille encore une heure plus tard, le déviation $S_2B_2E_2$ sera double; enfin, elle aura triplé après trois heures, et la trace s_3n_3 couperait alors la première trace s_1n_2 sous un angle $s_3B_3E_3$ de près de 34 degrés. Il est facile de voir maintenant que la déviation apparente du pendule de l'orient vers l'occident est l'effet du mouvement de rotation réel de la terre en sens inverse (*).

Ainsi, cette belle expérience montre à la fois la conservatior du mouvement de rotation de la terre autour de son axe, e la conservation de la direction ou de l'orientation du mouvement du pendule.

19. Conclusion. — Concluons donc de l'ensemble de ce paragraphe que les corps, libres ou non, réagissent contre les forces extérieures qui tendent à modifier leur état, soit de mouvement, soit de repos; que, en l'absence de ces forces extérieures, ils persistent éternellement dans cet état et vertu de leur inertie; et puisque nulle action n'est possible sans une réaction équivalente et de sens contraire (14), le force d'inertie de chacun des points matériels d'un système sera à chaque instant égale et de sens contraire à la force

^(*) Quelques esprits chagrins out contesté à M. Foucault la priorité de cette grand et belle expérience, se foudant unes justice sur l'extrait suivant d'une note de Vi plani adressée à l'Académie des sciences de Paris (Comptex-rendus, tome XXXII, pag 635), et tiré d'acciennes observations faites par les membres de l'Académie sele de mente.

Osservammo che tutti i penduli da un sol filo devianno dal primo verticale e sem
 prè per il medesimo verso, cive (fig. 4) secondo le lioce AB, GD, EP, etc., d
 dextra verso sinistra delle parte anteciori....

Il ne fant pourtant pas onblier que cette note est restée complètement inédite jus qu'après l'époque où M. Foucault fut mis à même de réaliser sous la coupole du Panthéon, ses majestueuses expériences pendulaires. M. Foucault y a ajonté depuis au Mrie très-jusportante d'autres expériences gyrascopiques, qui ont ouvert aux théoiens en raste champ d'études qu'ils n'ont point encore suffinamment explorés.

qui tend à modifier l'état de ce point, et sera dès lors mesurée par le même nombre de kilogrammes que cette même force modificatrice.

CHAPITRE II.

Du Mouvement, de la Vitesse et de l'Accélération.

20. Mouvement. — Considérons maintenant le mouvement a point vue purement géométrique, en faisant d'abord abstation des causes mécaniques qui le produisent

Nous avons déjà vu (2) qu'un point était en mouvement int que les instants continus et successifs de la durée troument ce point dans des lieux différents de l'espace.

21. Mouvement rectiligne. — Admettons d'abord que ce soint se meuve en ligne droite et imaginons que le nombre t secondes, qui exprime la durée de son mouvement, a été artagé en un nombre infini d'instants, tous égaux entre ex et nécessairement infiniment courts. Enfin, représentons ar dt chacun de ces éléments égaux du temps t, la lettre d'ant une simple caractéristique ou un signe destiné à rappeler chacun de ces éléments dt a une durée qui n'est comrable qu'à celle de l'instant qui sépare le passé de l'avenir, qui n'est pas dès lors assignable en nombres.

Représentons par e l'espace total en mètres parcouru par point mobile pendant la durée t de son mouvement, inrée toujours exprimée en secondes; et, en vue de fixer lus nettement les idées, traçons, à partir d'un même point (fig. 5), deux droites perpendiculaires entre elles : l'une orizontale o T, proportionnelle au nombre t de secondes; autre o E, verticale, qui soit la droite e décrite elle-même ar le point mobile. Ces droites, par leur absolue continuité, pront très-propres à représenter : l'une, la continuité du la les l'autre, celle de la trajectoire du mobile.

Cela posé, partageons par la pensée la droite o T, ou Paz des temps, en éléments successifs dt_1 , dt_2 , dt_3 , dt_4 , trè petits et tous égaux entre eux et à dt, et, la loi du mouvement du mobile sur sa trajectoire o E, étant supposée connu portons sur cette droite successivement à partir de son or gine o, les petits chemins de_1 de_2 de_3 de_4 , etc., respect vement parcourus pendant les dt qui portent les mêmes is dices inférieurs.

Par chacun des points de division, tant de l'axe oT d temps que de l'axe oE des chemins ou espaces, élevez alo des perpendiculaires; ces perpendicaires se rencontrero en 1, 2, 3, 4 (fig. 6 et 7), et si l'on fait passer une ligne co tinue par ces points d'intersection, la forme de cette lig. 0, 1, 2, 3, 4 (qu'il faut bien se garder de confondre avec trajectoire oE du point mobile), peindra aux yeux l'enset ble des rapports entre les chemins parcourus et les tem écoulés.

- 22. Mouvement uniforme. Ainsi (fig. 5), lorsque, a éléments d't du temps, tous égaux entre eux, corresponde des éléments de de la trajectoire qui soient aussi égaux en eux, la ligne 0, 1, 2, 3, 4, 5, est une droite; on dit alors q le mouvement est uniforme; et on voit avec évidence que mouvement uniforme sera d'autant plus rapide que l'ans E o S sera moins ouvert, ou que l'angle T o S le sera d'autage.
- 23. Mouvement varié. Que, si aux éléments dt temps, toujours supposés égaux entre eux, correspondent céléments de de la trajectoire, tous inégaux entre eux, ligne 0, 1, 2, 3... S (fig. 6 et 7), est nécessairement cour et le mouvement est dit varié.
- 24. Mouvement accéléré. Il est évidemment accélé (fig. 6), si aux éléments égaux et successifs dt du temps o respondent des éléments croissants de la trajectoire o E; la courbe 0, 1, 2, 3... S, toujours convexe alors vers l'axe des temps, a ses éléments propres (0 1) (12) (d s) (34) d'

sui plus inclinés par rapport à cet axe que le mouvement est plus rapide.

- 25. Mouvement retardé. Enfin le mouvement est évidemment retardé, lorsqu'aux éléments égaux, continus et successifs dt de la durée du mouvement, correspondent fifs. 7) des éléments de de la trajectoire qui décroissent sans seuse; et la courbe 0, 1, 2... S, alors toujours conçaux vers l'eus oT des tamps, a ses éléments propres d'autant moins aginés sur cet axe que le mouvement est moins rapide; de sorte que si l'un de ses éléments devenait parallèle à l'axe eT, la rapidité du mouvement ou la vitesse du point mobile araît nulle pour l'instant dt correspondant.
- 26. Vitesse. Nous appelons proprement vitesse d'un point à un instant déterminé dt le nombre v de mètres qu'il parçquirait en une seconde, si, à cet instant même il était subitement abandonné à sa seule isertie (§ 17).

Il résulte de cette définition elle-même, que l'état du seint matériel devant rester éternellement le même qu'à l'instant considéré, si de représente en général le chemin tafiniment petit décrit pendant cet instant dt, le point décrira encore, dans un second instant dt, un autre chemin de absolument égal au premier de; qu'il en sera de même pour tous les instants sulvants, et que dès lors le chemin v que le point aurait parcouru au bout de 1 seconde serait le 4 terme de la proportion:

$$dt : de :: 1e : v$$

$$do v = \frac{de}{dt}; de = vdt; dt = \frac{de}{v}$$
 (1)

relations dont nous verrons l'emploi par la suite.

27. Figuré de la vitesse. — Il résulte encore de la proportion ci-dessus que, pour tracer la vitesse à un instant donné sur la ligue raprésantative du meuvement du point (68. 7), il suffira de mener, par l'extrémité de l'ordonnée qui prespond à l'instant donné (par 2 par exemple), savoir

1º une parallèle 3n à l'axe des temps ayant, à l'échelle de la figure, la longueur qui correspond à une seconde; 2º une perpendiculaire indéfinie nm, passant par l'extrémité n de cette parallèle; 3º une tangente au point 3 de la courbe, dont l'ordonnée t 3 correspond au temps écoulé o t, compté depuis l'origine du mouvement. Cette tangente 3m limitera la longueur nm de la perpendiculaire, laquelle représente la vitesse v3, dont le point est animé au point c de sa trajectoire. En effet, les triangles semblables mn 3 et 3 q 2 donnent la relation:

$$(q\,3):(q\,2)::(m\,n):(n\,3), \text{ soit } de_3:dt::v_3:1^*,$$
 ou $v_3=\frac{d\,e_3}{d\,t}$

On obtiendrait, par le même procédé, la grandeur (et non la direction) des vitesses v_0 , v_1 , v_2 , etc., à une époque quelconque du mouvement.

La ligne représentative du mouvement étant une droite (fig. 5), lorsqué ce mouvement est uniforme, toutes les tangentes à cette droixe se confondraient avec cette droite ellemême, et l'on aurait toujours :

$$\frac{de_1}{dt_1} = \frac{de_2}{dt_2} = \frac{de_3}{dt_3} \cdot \cdot \cdot = \frac{E}{T} = v = \frac{de}{dt}$$

Ainsi, lorsque le mouvement est uniforme, la vitesse v est le quotient constant d'un chemin quelconque E, exprimé en mètres, divisé par le nombre de secondes T qui a été employé pour décrire ce chemin.

28. Accélération. — Quel que soit le mouvement rectiligne du point matériel, ou quelle que soit la forme de la ligne oS qui représente la loi de ce mouvement (fig. 8), on pourra toujours, par le procédé précédent, figurer la grandeur des vitesses v_1 , v_2 , v_3 , qui correspondent à des temps écoulés quelconques t_1 , t_2 , t_3 ... depuis l'origine du mouvement. Tracez alors (fig. 9) un axe des temps o t_5 pa-

(Z)

éral au premier et divisé de la même manière. Par e ces points de division, élever des perpendiculaires 2... v, égales aux vitesses de la figure 8. Par les s de ces perpendiculaires, faites passer une courbs ela fait, et peur avoir une image de la quantité accelération à une époque quelconque t₁ du mouverespondante au point e, de la trajectoire, mener. émité Z de v, une parallèle indéfinie Z Q à l'axe des uis, par Z, une tangente ZR à la courbe MZN. ur la parallèle à l'axe des temps, une longueur ZO ésente une seconde à l'échelle de la figure : par é O de cette longueur, élevez la perpendiculaire 'à sa rencontre avec la tangente. Appelant o cette OR, et remarquant que dv_1 est la petite variation a la vitesse v_i, dans l'élément du temps dt, on a, le la similitude des triangles ;

$$: dv_1 :: ZQ : QR :: 1^s : \varphi_1 = \frac{dv_1}{dt}$$

endrait de même la grandeur des accélérations φ_2 , prrespondantes aux durées t_3 , t_4 , t_4 écoulées derine du mouvement; de serte que, représentant en er φ la quantité accélération à l'époque du mouve à la variation instantanée de la vilesse est d v, en es trois quantités les relations générales, s

$$= \frac{dv}{dt}, \text{ d'où } dv = \varphi dt, \text{ et } dt = \frac{dv}{\varphi}$$
 (2)

me nous avons trouvé plus haut (1) que l'on avait, al, $dt = \frac{de}{v}$, on obtient, en égalant entre elles valeurs de dt, cette autre relation générale qui ira par la suite :

de la ferme générale $\alpha x^n dx$ (ce qu'on exprime en faise précéder l'expression du signe \int , on devra : 1° augment d'une unité l'exposant constant n de la quantité variable 2° diviser l'expression par cet exposant ainsi augment par dx. Ainsi :

$$\int a \, x^n \, dx = \frac{a \, x^n + i}{n + 1}$$

On trouverait donc:

$$\int x \, dx = \frac{x^3}{2}; \int 2x \, dx = x^3$$

$$\int \frac{1}{2} x^2 \, dx = \frac{1}{2} \cdot \frac{x^3}{3} = \frac{1}{6} x^3$$

Il y a, toutefois, une exception à cette dernière règle que est relative au cas unique où l'on aurait n = (-1); en pliquant, en effet, la règle générale, on obtiendrait :

$$\int a \frac{dx}{x} = \int a x^{-1} dx = \frac{a x^{0}}{b} = \frac{a \times 1}{b} = \infty$$

Or, il n'est pas de mon objet d'expliquer ici ce résultat e je dois me contenter de renvoyer aux traités spéciaux où l'ed démontre que l'on a en général :

$$\int \frac{dx}{x} = \log. \text{ hyp. } x = 2.3026 \log. x$$

C'est-à-dire que l'intégrale de l'expression $\frac{dx}{x}$ est égal au logarithme hyperbolique de x, ou encore au logarithme vulgaire de x multiplis par le nombre constant 2.3026.

Si l'on doit intégrer l'une quelconque des expressions et dessus, entre deux instants où la variable œ prendrait d valeurs déterminées, x' et x_0 par exemple ; x' étant la plus grande de ces deux valeurs, on indique cette opération par la notation :



et on l'effectue en faisant successivement x = x', puls $x = x_0$ dans les expressions précédentes; on intègre alors chacune d'elles par la règle qui lui convient, et l'on retranche ensuite le dernier résultat du premier. Ainsi :

$$\int_{x_0}^{x'} a \, x^n \, dx = \frac{a \, x^{n+1}}{n+1} - \frac{a \, x_0^{n+1}}{n+1}$$

$$= \frac{a}{n+1} \left(x^{n+1} - x_0^{n+1} \right).$$

$$\int_{x_0}^{x} \frac{dx}{x} = \log. \text{ hyp. } x' - \log. \text{ hyp. } x_0 = \log. \text{ hyp. } \frac{x'}{x_0}$$
= 2.3026 log. $\frac{x'}{x_0}$

L'application de ces règles est donc très-simple. On va voir combien elles sont fécondes et avec quelle facilité, à l'aide de leur emploi, on déduit d'une seule loi de mouvement, donnée par l'expérience ou par l'observation, toutes les circonstances particulières qui caractérisent ce même mouvement à un instant quelconque de sa durée.

34. Problème de mouvement rectiligne. — Supposons que le mouvement rectiligne d'un point matériel soit tel que, partant du repos, ce point parcourre k mêtres pendant la durée de la première seconde, et que, pendant la durée totale de son mouvement, les espaces c, qu'il a parçourus, croissent seconde les cubes des nombres t de secondes écoulées depui

de la forme générale a x de (ce qu'on exprime en faint précéder l'expression du signe , on devra : 1º augment d'une unité l'exposant constant n de la quantité variable 2º diviser l'expression par cet exposant aïnsi augments par de x. Ainsi :

$$\int a x^n dx = \frac{a x^{n+1}}{n+1}$$

On trouverait donc:

$$\int x \, dx = \frac{x^3}{2}; \int 2x \, dx = x^3$$

$$\int \frac{1}{2} x^2 \, dx = \frac{1}{2} \cdot \frac{x^3}{3} = \frac{1}{6} x^3$$

Il y a, toutefois, une exception à cette dernière règle que est relative au cas unique où l'on aurait n=(-1); en appliquant, en effet, la règle générale, on obtiendrait :

$$\int a \frac{dx}{x} = \int a x^{-1} dx = \frac{a x^0}{6} = \frac{a \times 1}{6} = \infty$$

Or, il n'est pas de mon objet d'expliquer ici ce résultat e je dois me contenter de renvoyer aux traités spéciaux où l'e démontre que l'on a en général :

$$\int \frac{dx}{x} = \log. \text{ hyp. } x = 2.3026 \log. x$$

C'est-à-dire que l'intégrale de l'expression dx est égal au logarithme hyperbolique de x, ou encore au logarithm oulgaire de x multiplié par le nombre constant 2.3026.

Si l'on doit intégrer l'une quelconque des expressions ci dessus, entre deux instants où la variable x prendrait de **Neurs** déterminées, x' et x_0 par exemple ; x' étant la plus grande de ces deux valeurs, on indique cetté opération par la notation :

et on l'effectue en faisant successivement x = x', puis x = x' dans les expressions précédentes; on intègre alors chacune d'elles par la règle qui lui convient, et l'on retranche essuits le dernier résultat du premier. Ainsi :

$$\int_{x_0}^{x'} a x^n dx = \frac{a x^{n+1}}{n+1} - \frac{a x_0^{n+1}}{n+1}$$

$$= \frac{a}{n+1} (x^{n+1} - x_0^{n+1}).$$

$$\int_{x_0}^{x} \frac{dx}{x} = \log_{x} \text{ hyp. } x' - \log_{x} \text{ hyp. } x_0 = \log_{x} \text{ hyp. } \frac{x'}{x_0}$$

$$= 2.3026 \log_{x} \frac{x'}{x_0}$$

L'application de ces règles est donc très-simple. On va voir cambien elles sont fécondes et avec quelle facilité, à l'aide de leur emploi, on déduit d'une seule loi de mouvement, dennée par l'expérience ou par l'observation, toutes les circonstances particulières qui caractérisent ce même mouvement à un instant quelconque de sa durée.

31. Problème de mouvement rectiligne. — Supposons que le mouvement rectiligne d'un point matériel soit tel que, parlant du repos, ce point parcourre k mêtres pendant la durée de la première seconde, et que, pendant la durée totale de la mouvement, les espaces e, qu'il a parcourus, croissent parcou les culos des nombres t de secondes écoulees depuis Vorigine du mouvement. On demande sa vitesse v à chaque instant et l'accélération ϕ ?

$$e = kt^3$$

est, d'après l'énoncé même, la loi qui lie les espaces et les temps. De cette relation fondamentale, et à l'aide de la règle (32) on déduit :

$$de = 3 kt^2 dt$$
.

Les petits chemins de, parcourus successivement pendant chacun des instants égaux dt du mouvement, croissent donc, comme les carrés t^2 , du nombre de secondes écoulées depuis l'origine; donc, les vitesses (1)

$$\frac{de}{dt} = v = 3 \ kt^2$$

croissent aussi comme les carrés de ces temps.

Différentiant les deux membres de la dernière équation par rapport aux quantités variables v et t, il vient en se conformant à la règle (32).

$$dv = 6 ktdt$$
.

Ainsi, les accroissements successifs dv de la vitesse v grandissent proportionnellement à la durée t écoulée depuis l'origine, et l'accélération

$$\frac{dv}{dt} = \varphi = 6 \ kt$$

varie elle-même proportionnellement à la même durée t, toujours exprimée en secondes. Cette accélération n'est donc pas constante, elle augmenterait avec le temps.

35. Problème. Chute des graves. — La nature ni l'art, peut-être, ne nous offrent aucun exemple de mouvement précédent; mais si nous supposons que les espaces parcourus, au lieu de croî tre comme les cubes, croissent seulement comme les carrés des nombres de secondes écoulées depuis l'ori-

nouvement, nous tombons sur la loi même qui réhute des corps graves à la surface de la terre, toi dée expérimentalement par *Galilée*, vers 1638, et sur nous essaierons, tout à l'heure, de fonder toute la que du mouvement.

nons toujours par k le nombre de mètres que le peint vement parcourt dans la première seconde;

$$e = kt^2 \tag{4}$$

itte fois, l'expression fondamentale qui lie les espaces emps, et la règle (32) nous donners, pour chacune des égales et infiniment petites dt. des espaces infiniment

$$de = 2 kt dt (5)$$

égaux entre eux, puisqu'ils grandissent à mesure que e t écoulée depuis l'origne du mouvement augmente. sse

$$\frac{de}{dt} = v = 2kt \tag{6}$$

ate donc proportionnellement à la même durée t. Mais la relation fondamentale (4) donne

$$t = \sqrt{\frac{e}{k}}$$
 (7)

1, en substituant cette valeur générale de t dans l'é-1 ci-dessous, cette autre expression:

$$v = \sqrt{4 k \epsilon}$$
, ou $v^2 = 4 k \epsilon$ (8)

ntre que, dans ce genre de mouvement, les carrés esses acquises croissent comme les espaces parcourus rtir du point de départ.

rentiant, par la règle (32), l'expression (6) par rapport riables v et t, on obtient pour les accroissements sucd v de la vitesse

$$dv = 2 k dt$$

12

et comme les instants dt sont toujours supposés égaux entre eux, 2k étant lui-même un facteur constant, on voit que tous les accroissements dv de la vitesse sont ici égaux entre eux à toute époque du mouvement; ce qui caractérise le mouvement uniformément accéléré. L'accélération φ devient ains:

$$\varphi = \frac{dv}{dt} = 2 k, \text{ ou } \frac{\varphi}{2} = k \tag{10}$$

elle est donc, elle-mème, constante à toute époque et égale au double de l'espace k que le point matériel a parcouru à la fin de la première seconde.

En éliminant successivement entre ces équations les quantités e, t, v, φ , k, les jeunes élèves pourront former ici un tableau général de toutes les formules du mouvement uniformément accèléré, dont ils pourront ensuite vérifier l'exactitude en le comparant au tableau de la page 47.

Dans le cas de la chute des graves, on désigne habituellement l'accélération φ par la lettre g, et la valeur numérique de g, déterminée par l'observation, est à Paris :

$$g = 9^{\text{m}}.80896.$$

36. Problème. — Enfin, si l'on donnait un mouvement exprimé par la relation

$$e = kt$$

il doit paraître évident que ce mouvement serait uniforme, puisque les espaces parcourus e sont ici proportionnels aux durées t écoulées, ou les accroissements de de ces espaces correspondant à des instants égaux dt étant, à toute époque du mouvement, égaux entre eux, ou enfin la vitesse

$$\frac{de}{dt} = v = k$$

étant constante et toujours égale à k, soit égale au chemia décrit dans la première seconde. Cette quantité k, étant elle même un nombre constant, n'a point de différentielle ou, mieux, son accroissement est zéro; l'accroissement dv de la vitesse est donc nul dans le cas du mouvement uniforme, et il en est de même de l'accélération ω .

CHAPITRE III.

De la communication du Mouvement par les forces.

37. L'étude de la notion des forces et du travail a été l'objet de notre premier chapitre. Nous avons, dans le second, considéré les mouvements en eux-mêmes, en faisant abstraction complète des causes qui les produisent. Nous allons essayer, dans ce troisième chapitre, de lier entre eux ces mouvements et ces forces, d'étudier leur dépendance mutuelle et de découvrir ensin les lois qui régissent la communication du mouvement. Or, ces lois étant purement physiques, c'est évidemment à l'observation et à l'expérience qu'il est rationnel de les demander.

Très-généralement, l'exposition de cette partie de la mécanique qui traite de la communication du mouvement par
les forces, est fondée sur quelque principe ou concept mathématique dont on se réserve de montrer plus tard l'accord
avec les faits naturels. Outre que l'on oublie toujours d'établir ensuite cette concordance, il nous a semblé que cette
méthode indirecte non-seulement présentait l'inconvénient
de fonder la science mécanique sur une pétition de principe,
disons le mot, sur une hypothèse, mais que, de plus, elle embarrassait l'entrée du domaine de la science de termes (comme
celui de masse, par exemple) et de notions dont l'origine restait longtemps confuse et dont l'introduction, nécessaire
pourtant, ne paraissait pas d'abord suffisamment justifiée.
Nous nous éloignerons donc ici complètement de la route
mirie jusqu'ici par nos devanciers, même les plus illustres,

et, comme le voulait Bacon, « c'est à la nature elle-même que » nous demanderons la loi de la nature » que le raisonnement mathématique développera ensuite, ou dont il tirera les conséquences et mesurera les ellets.

Une force et un corps étent donnés, quel mouvement prendra celui-ci par suite de l'application de cette force pendant un temps déterminé? Tel est le problème général qu'il s'agit de résoudre.

Les anciens eurent, sans aucun doute, un soupcon de sa véritable solution; ce ne fut cependant que vers l'année 1638 que l'illustre Galilée mit en complète évidence la loi de la communication du mouvement par les forces, à l'aide d'expériences dont nous donnerons un aperçu.

38. Expériences de Galilée. — Le mode d'expérimentation de Galilée consista à laisser descendre librement le long de plans inclinés de 5 à 6 mètres de hauteur, des sphères de toute espèce de poids et de toute espèce de matière, sous toutes sortes d'inclinaisons. Bien qu'il n'eut à sa disposition que des moyens assez imparfaits de mesurer les durées des descentes, bien que la résistance de l'a'r, le frottement et la rotation même des sphères contribuassent à masquer la loi de ces descentes, son génie sut opposer l'une à l'autre ces causes d'erreurs, les atténuer ou en tenir compte, et saisir enfin la loi du phénomène que nous nous proposons de prendre pour la base fondamentale de ces notions.

On savait déjà, au temps de Galilée, mais nous allons montrer tout-à-l'heure, avec Stevin, que la force F qui tend à taire glisser un corps le long d'un plan incliné, était une fraction du poids P de ce corps exprimée par le quotient $\frac{h}{t}$ de

la hauteur h de ce plan divisée par sa longueur l: il suffisalt donc, pour faire varier la force F, qui mouvait un poids connu P, de faire varier l'inclinaison du plan le long duquel le poids P descendait.

Ainsi par exemple, les forces mouvantes F parallèles à la

langueur du plan, étaient le dixième, le vingtième, le centime du poids mobile, lorsque la longueur l du plan incliné était dix fois, vingt fois, cent fois sa hauteur h; et, évidemment, la force mouvante F restait constante pendant toute la durée d'une même descente, aussi bien que le poids P à mouvoir. Or, pour toutes les inclinaisons des plans, pour toutes les intensités des forces mouvantes et résistantes, et pour toutes les durées du mouvement, Galilée parvint à la loi suivante :

39. Loi de Galilée. — Les espaces e, parcourus par un mobile qui descend librement la pente d'un plan incliné d'une gantité quelconque, sont proportionnels aux carrés des mobres t de secondes écoulées depuis le commencement de le descente.

A la fin de la première seconde, l'espace parcouru en

$$k - \frac{h}{l}$$

h stant la hauteur verticale et l la longueur totale du plan,

n h le sinus de son inclinaison sur l'horizon, et k étant

n nombre constant pour chaque point de la surface ter
nire, et qui, à Paris, a pour valeur, en mêtres

$$k = 4m.90448$$
.

On pressent que la valeur ci-dessus de la constante k a été terminés, depuis le temps de Galilée, avec plus de précisen qu'il n'était permis à ce grand homme de le faire.

La loi de la descente d'un corps qui descend librement sans rouler ni frotter) la pente d'un plan incliné, est donc temprise sous la formule générale suivante donnée par la nature elle-même, ainsi que le voulait Bacon :

$$s = k + \frac{h}{l} t^2 = 4^m.90448 + \frac{h}{l} t^2 + \dots (11)$$

40. Pour déduire de cette loi celle de la mouvement par les forces, il nous faut de l'intensité de la force F, qui agit, en génér cendre (sans frotter ni rouler) un mobile q poids est P sur un plan dont la hauteur ve longueur totale = l. Nous y parviendrons méthode aussi ingénieuse qu'elle est naï prunterons à Stevin, l'un des fondateurs canique, et qui écrivait en 1605.

41. Théorème de Stevin. — Stevin con solide ABC (fig. 10).

Il imagine qu'une chaîne uniforme envelo h et l de ce triangle de manière que tou rieure se trouve appliquée à ces deux côt partie inférieure pend librement au-desso rizontale A B = b.

Il remarque alors que, en supposant que glisser, elle doit, cependant, demeurer en si elle commençait à glisser d'elle-même devrait continuer à glisser toujours puisque mouvement subsisterait, la chaîne se tre l'uniformité de ses parties, distribuée tou manière par rapport au triangle; — d'où retation perpétuelle; ce qui est évidemment

Il y a donc nécessairement équilibre entre de la chaîne. Or, la portion pendante au-cest évidemment en équilibre d'elle-même. la tendance à glisser de tous les poids applégale la tendance à glisser de tous les poilongueur l. Donc, si p est le poids du n chaîne, p l et p h seront respectivement le en contact avec l et h. Faisons p l = P = tend à descendre le long du plan, et p ou force verticale qui s'oppose à la desce ou mp l la fraction de P qui tend à fa

perallèlement à l; on a, d'après le raisonnement de

$$pl = ph$$
, ou $F = mP$, donc $m = \frac{h}{l} = \frac{F}{P}$

si, et comme nous l'avions énoncé plus haut (38) sans le itrer, la tendance F d'un corps P à descendre le long plan incliné est une fraction du poids P de ce corps mée par le quotient de la hauteur h par la longueur 1 in.

le quotient $\frac{h}{l}$ étant le même que celui $\frac{F}{P}$, d'après

tion ci-dessus, on peut substituer celui-ci au premier la formule (11), qui devient ainsi :

$$e = \frac{F}{P} k t^2. \tag{12}$$

Mise sous cette dernière forme, elle donne évideml'espace e que, dans un temps t, une force constante F, arcourir dans sa direction propre à un corps libre e poids est P.

est d'ailleurs tout-à-fait générale; car les effets prone changeraient pas par cela seul que la force mou-F serait extérieure au corps P, au lieu d'être, comme e cas du plan incliné, une partie du poids de ce mo-'a formule (12) exprime donc l'effet fondamental d'une constante quelconque F, ayant agi pendant une durée t a poids quelconque P; et, dégagée de toute hypothèse, t purement l'expression d'un fait physique.

s verrons bientôt avec quelle facilité on parvient à en e toute la mécanique du mouvement d'un point, mais d'entreprendre ces développements, et vu son imporil peut être utile de montrer comment on y parvient irrectement encore, et sans recourir au théorème de , à l'aide de l'appareil ingénieux inventé par Atwood, 786.

43. Machine d'Atwood. — Réduite à son principe cette machine se compose d'une poulie évidée dont 1 doit être, autant que possible, entièrement conden circonférence. Cette poulie tourne librement au axe A, et le frottement de cet axe, pendant le mouveme la poulie, a été rendu négligeable à l'aide d'un remar système de rouleaux inventé par le célèbre auteur de machine, et que nous ne pouvons décrire ici. Sur la de cette poulie, passe un fil assez long pour que les extrémités reposent sur le soi en y laissant des excès sants. Nous désignerons par f le poids de la partie ve de ce fil qui, avec la disposition que nous recomma ici, ne tend pas plus à faire tourner la poulie d'un co de l'autre. Imaginons maintenant que vers la partie l rieure du brin gauche, on ait fixé un poids connu p', et la partie supérieure du brin droit un autre poids p con plus grand que p', et égal par exemple à $p' + \epsilon$, ϵ un excès de poids déterminé. Il est clair qu'au moment le système sera abandonné à lui-même, il tournera de che à droite dans le sens de la flèche, le poids p desce tandis que p' montera d'une quantité égale par l'effet rotation de la poulie dont l'adhérence du fil détermi mouvement. On pourra donc, à l'aide d'instruments pré mesurer dans chaque expérience, l'espace e parcouru ver calement pendant un nombre de secondes et fractions de conde t, soit par le poids descendant p, soit par le pe montant p'.

La force mouvante F du système sera évidemment :

$$(p-p)=F$$

le poids P mis en mouvement se composera de f + w + p', puisque la poulie a son poids total w sensiblement condensé dans sa circonférence. Faisons, pour abrégar :

$$f + w + p + p' = P$$

Or, quels que soient la force mouvante F, et le poids mi

nés l'un et l'autre en kilogrammes, quels que soient le n parcouru e, exprimé en mètres, et la durée t du sment exprimé en secondes, toutes les expériences ront pour la loi générale du mouvement:

$$e = \frac{F}{P} k t^2 = \frac{F}{P} t^2 \times 4^{m}.90448$$

tun nombre constant qui, pour Paris, s'élève à 4m.904; 'on voit que:

espaces parcourus e sont, pour un même temps t, unt plus grands, que la force mouvante est plus grande le poids mû P est plus petit.

espaces parcourus e croissent comme les carrés t² ombres de secondes écoulées pendant les durées des ments. Ces mouvements sont donc du genre de ceux ous avons appelés uniformément accélérés.

a force mouvante F était le poids même P du corps m retomberait sur le cas déjà traité (§ 35), qui est préent celui de la chute des corps libres dans le vide, et = 4m.90448 serait l'espace que le corps libre parcourt nouvement uniformément accéléré à Paris, pendant la ère seconde de la chute.

nous avons vu au même paragraphe que, dans le cas ouvement uniformément accéléré, ce nombre k de mètait égal à la moitié de l'accélération (35). Désignant celle-ci par la lettre g universellement adoptée pour la senter dans le cas de la chute des graves, nous aurons:

$$k = \frac{1}{2} g = 9$$
m.80896

formule fondamentale qui exprimera la loi de la comcation du mouvement par les forces, prendra par cette itution la forme:

$$s = \frac{F}{P} \cdot \frac{1}{2} g t^a$$

Nous allons montrer, dans le chapitre suivant, tous les théorèmes fondamentaux de la méconique vement peuvent être déduits de la relation ci-dessus elle-même par l'expérience.

CHAPITRE IV.

Théorèmes fondamentaux de la Mécanique mouvement des corps libres.

44. L'expérience et l'observation viennent de non la loi fondamentale de la communication du mouver les forces. Sans hypothèse aucune, sans pétition de pasas postulatum, sans demander aucune concessis sommes parvenus à ce résultat important exprime formule:

$$e = \frac{F}{P} \frac{1}{2} g t^2 = 4^{\text{m}}.90448 \frac{F}{P} t^2$$

qui donne la valeur en mètres e qu'une force cons agissant pendant t secondes sur un corps libre dont est P, aura fait parcourir à ce corps dans la direction de la force.

Ainsi une force de un kilogramme qui agirait pen séconde sur un corps libre pesant un kilogramme, le fait parcourir dans sa direction propre 4^m,904 d'un ment uniformément accéléré.

Si la même force n'agissait, toutes choses égales d que pendant une demi-seconde, l'espace parcouru réduit, non pas à la moitié du précèdent, mais au nombre constant $4^{m}.90448$, soit $e = 1^{m}.25112$; ca paces parcor rus croissent comme les carrés des t.

Les forces mouvantes F et les poids mus P étant : quelconques, les espaces parcourus dans un même seront d'autant plus grands que la force mouvante se Brande et que le poids mû sera plus petit. Valeur des accroissements successifs de du chemin ru e. — Etudions maintenant plus intimement le mout du poids P, dont nous n'avons pour ainsi dire conque le résultat final. Pour y parvenir, décomposons ée t du mouvement en éléments successifs dt tous entre eux; et cherchons les espaces successifs de cordants à chacun des instants dt; ou, comme on a le de l'exprimer, différentions l'équation ci-dessus par tà l'espace e et au temps t. L'application pure et simla règle (32) nous donnera immédiatement la relation :

$$de = \frac{F}{P} gt. dt (14)$$

is accroissements successifs de, correspondants aux successifs égaux dt, ne sont pas égaux. Ils augit non-seulement à mesure que la force mouvante F s grande, et le poids mû P plus petit, mais encore durée t écoulée depuis le moment où la force F a ncé à agir.

force F n'agissait que pendant un seul et premier dt, on aurait, en désignant alors par s le petit esurcouru à la fin de cet instant unique :

$$\varepsilon = \frac{F}{P} \cdot \frac{1}{2} g (dt)^2 \qquad (15)$$

ce qui résulte évidemment de la formule fondament) en y mettant dt au lieu de t.

Valeur de la vitesse v acquise au bout du temps t. — \vdots la valeur générale de la vitesse est le quotient de d e nous obtiendrons immédiatement la vitesse acquise poids P après que la force F a agi sur lui pendant t \vdots en divisant par dt les deux membres de l'équation qui donnera :

$$\frac{de}{dt} = v = \frac{F}{P} gt = vitesse.$$
 (16)

hématiques appliquées,

Ainsi la vitesse croît, tant avec l'intensité de la force vante F, qu'avec la durée t de son action. Elle diminue a poids P du corps mû.

47. Valeur de l'espace parcouru e, en fonction du écoulé t, et de la vitesse acquise v. — Si, dans l'express l'espace e (13), on remplace $\frac{\mathbf{F}}{\mathbf{P}}$ g t par sa valeur \mathbf{e} , \mathbf{c} tient cette autre expression de l'espace :

$$e = \frac{1}{2} vt$$
, d'où $v = \frac{2e}{t}$

qui nous enseigne que: l'espace parcouru par un soumis pendant un nombre de secondes t à l'action force d'intensité et de direction constantes est le prod cette durée t par la moitié de la vitesse v acquise à la ce temps.

48. Masse, quantité de mouvement, impulsion. — gnons pour abréger par le nom de masse d'un corps, le tient du nombre P qui exprime en kilogrammes le po ce corps divisé par le nombre g = 9.80896, et n'atta d'abord à ce mot masse aucune espèce d'idée physiq métaphysique, si ce n'est celle que, en vertu de la défi elle-même, la masse M d'un corps est proportionne poids P de celui-ci, puisque l'on convient de faire:

$$\mathbf{M} = \frac{\mathbf{P}}{g}$$
, ou $\mathbf{P} = \mathbf{M}g$

Cela posé, appelons quantité de mouvement le produ de la masse le d'un corps par sa vitesse actuelle v, et gnons en général par le mot impulsion le produit d'une F par la durée t de son action, la formule (16) dédu l'expérience et mise sous la forme :

$$\frac{\mathbf{P}}{a}v = \mathbf{M}v = \mathbf{F}t$$

pourra être traduite par le théorème suivant :

La quantité de mouvement acquise est numériquement lgale à l'impulsion dans le même temps et suivant la même lirection.

Si l'on différentie l'équation précédente (règle 32) par rapport à la vitesse v et par rapport au temps, on aura :

$$\frac{\mathbf{P}}{g} dv = \mathbf{F} dt. \tag{20}$$

Le premier terme est appelé quantité de mouvement élémentaire, et le second impulsion élémentaire. Ainsi, il y a encore égalité numérique entre les quantités de mouvement et les impulsions élémentaires de même direction.

49. Principe de la proportionnalité des accroissements de vitasse à l'intensité des forces. — La plupart des auteurs ont lass l'étude de la mécanique sur cette proportionnalité, dont is font un postulatum qu'ils demandent qu'on leur accorde, les uns en se fondant sur l'opinion unanime des géomètres, les autres, sur ce que cette loi de la proportionnalité est au mains la plus naturelle. Cette marche a l'inconvénient grave le présenter une vérité fondamentale sous la forme d'une hypothèse seulement probable et pouvant toujours dès lors force contestée. La formule précédente mise sous la forme

$$dv = \frac{\mathbf{F}}{\mathbf{P}} g dt = \frac{\mathbf{F}}{\mathbf{M}} dt$$

déduite de la scule observation et pure de toute hypothèse, montre avec évidence que les accroissements d' de la vilesse correspondants à chaque instant d' de la durée de l'action de la force, croissent comme l'intensité de cette force. Pet décroissent à mesure que la masse M augmente; et le rincipe théorique de la proportionnalité des forces aux acroissements de la vitesse passe ainsi de l'état de concept cientifique à celui de fait réel, physique, que les praticiens re peuvent révoquer en doute.

50. Principe de l'indépendance entre le mouvement acquis

et l'effet des forces. — On admet encore à titre de principe que : si un corps ayant déjà une vitesse v vient à être sollicité par une force F, le mouvement qu'il acquerra en vertude la seule action de cette force sera le même que si le corps n'eût pas eu de vitesse lorsque la force a commence à agir sur lui. Or, c'est encore là un fait plutôt qu'un principe que la formule

$$dv = \frac{F}{P} g dt = \frac{F}{M} dt$$
 (21)

rend très-évident. En effet, cette valeur de l'accroissement dv de la vitesse ne renferme, ni la durée t de l'action de la force, ni aucune vitesse précédemment acquise, ou, pour nous servir de l'expression consacrée, cette valeur est indépendante de t et de v. L'accroissement de la vitesse est donc le même, soit au commencement, soit à la fin, soit à toute autre époque de cette durée t; le même dès lors, lorsque le corps part du repos, lorsqu'il a déjà une vitesse quelconque et lorsqu'il a acquis sa plus grande vitesse. Ainsi l'accroissement positif ou négatif de vitesse que reçoit une masse donnée M, ne dépend que de l'intensité de la force F qui agit sur elle, et elle est complètement indépendante de la vitesse que cette masse pourrait déjà posséder dans la direction de la force mouvante.

51. Remarque. — Il est bon de remarquer qu'il n'en est pas de l'accroissement dv de la vitesse, comme de l'accroissement de du chemin parcouru, lequel, ainsi que nous l'avons vu (§ 45), augmente, avec la durée t, ou mieux a une partie qui augmente avec cette durée. En effet, l'accroissement du chemin de à une époque quelconque du mouvement, après la durée t, par exemple, est en effet la somme de deux petits chemins, l'un que nous avons désigné par z (15) et qui est dù à la seule action de la force z pendant l'instant z l'autre (z z qui est dù à la vitesse antérieurement acquise par le mobile au moment que l'on considère,

et qu'il parcourrait en vertu de son inertie quand bien même - la force F cesserait d'agir sur lui. Or, la petite longueur (de—s) augmente avec le temps écoulé t, tandis que s conserve toujours la même valeur (15) pour chacun des instants dt du mouvement, tant que la force F reste constante d'intensité et de direction, ce que nous supposons toujours ici. Nous tirerons de cette romarque une autre expression de l'accroissement de vitesse dv qui est commode dans certaines circonstances; dv peut, en effet, être considéré comme la vitesse finale acquise par le mobile à la fin du temps dt, et la force étant constante, on a, d'après le théorème (§ 47):

$$\varepsilon = \frac{1}{2} dv dt$$
, d'où $dv = \frac{2\varepsilon}{dt} = \frac{F}{P} g dt$ (22)

52. Accelération. — Nous obtiendrons évidemment la quantité appelée accelération (2) en divisant par dt les deux numbres de l'équation (23). Appelant ç cette accélération, sous aurons donc en général :

$$\frac{dv}{dt} = \varphi = \frac{\mathbf{F}}{\mathbf{P}} g = \frac{\mathbf{F}}{\mathbf{M}} = \frac{\mathbf{Force}}{\text{masse}}$$
 (23)

te sorte que pour obtenir la valeur numérique de l'accélération dans un mouvement quelconque, il nous suffira de diviser la force mouvante par la nusse, et l'accélération de la masse M sera constante ou variable, selon que la force mouvante sera elle-même constante ou variable.

53. Remarque sur la notion de la masse. — On peut remarquer que les formules (23) (16) (21) reviennent au fond aux proportions suivantes :

$$P:g:F:\varphi$$
, ou $\varphi=\frac{F}{P}g$

$$P: g \times t :: F: v$$
, ou $v = \frac{F}{P} gt$

$$P: g \times dt :: F: dv$$
, ou $dv = \frac{F}{P} g dt$

de sorte que, en fait (et souvent sans que nous en ayons es science), il arrive que l'orsque nous voulons obtenir soit l'a célération φ , soit la vitesse v, soit l'accroissement de vites dv, qu'une force supposée constante F imprimera à un cor libre, d'un poids connu P, nous nous demandons réellemen 1º quelle accélération g, quelle vitesse g t, ou quel accroisement de vitesse g dt, ce même corps P, supposé libre, t cevrait, soit en une seconde, soit dans le temps t, soit se lement dans l'élément du temps dt de l'action de son propoids; puis 2º les expériences de Galilée nous ayant révélé grande loi physique de la proportionnalité entre les force t les vitesses, nous ne faisons rien autre chose que de ce culer le de terme des proportions ci-dessus.

C'est donc la nécessité de rapporter les circonstances d' mouvement quelconque aux mesures absolues que no donne, seule, la chute des graves, qui introduit dans tout ces proportions ou expressions, l'inévitable rapport P:

ou quotient $\frac{\mathbf{P}}{g}=\mathbf{M}$. La masse n'est donc pour nous, ri

de plus ni rien de moins qu'un quotient; et nous ne savo pas, ni n'avons heureusement aucun besoin de savoir si, coi me le veulent les physiciens et les métaphysiciens, la mas

 $\mathbf{M} = \frac{\mathbf{P}}{g}$ d'un corps dont le poids est P, est ou n'est pas quantité de matière dont il se compose.

23. Constance de la masse. — Le poids d'un même cor n'est pas le même dans tous les lieux où ce corps peut ét transporté, mais sa masse est constante. L'attraction que terre exerce sur ce corps diminue en effet avec la distance ce corps à sa surface, lorsqu'il est transporté de bas en ha sur la même verticale; elle diminue aussi par l'effet d'un cause que nous ne pouvons étudier ici, à mesure que la l'titude diminue. Le corps a donc en général deux poids èt

férents P, P'en deux lieux différents, mais, comme les accélérations g g', qui correspondent à ces deux lieux, varient elles-mêmes dans le rapport de ces poids, les quotients

$$\frac{\mathbf{P}}{g} = \frac{\mathbf{P}'}{g^1} = \mathbf{M}$$

restent constants, de sorte que la masse M d'un corps est la même en tous lieux; et en général, on passera du poids P d'un corps à sa masse M, en multipliant ce poids par le nombre

$$\frac{1}{a} = 0.10194$$

de sorte que, dans une approximation, on peut prendre pour la masse d'un corps le dixième de son poids es primé en kilogrammes.

55. Valeur générale de la force d'inertie. — Si nous mettons l'expression (23) sous la forme

$$\mathbf{F} = \frac{\mathbf{P}}{g} \cdot \frac{d\mathbf{v}}{dt} = \frac{\mathbf{P}}{g} \, \varphi = \mathbf{M} \, \varphi \tag{24}$$

nous obtiendrons la valeur générale de la force mouvante F en fonction de la masse et de l'accélération. Or, cette force F est nécessairement égale et de signe contraire à la force d'inertie (§ 16), avec laquelle la masse M résiste à l'accélération φ . Donc, l'expression générale de l'intensité de la force d'inertie sera le produit de la masse par l'accélération, et quant au sens de cette force, il sera toujours directement contraire à celui de la force mouvante.

On obtiendrait encore de la formule (22) une autre valeur de la force d'inertie, exprimée en fonction du petit chemin ε que la force mouvante, supposée constante, tend à faire parcourir à la masse M dans le temps dt, et qui est souvent commode. Nous aurons donc en général cette double valeur :

Force d'inertie =
$$\frac{P}{g} \frac{dv}{dt} = \frac{P}{g} \cdot \frac{2\varepsilon}{(dt)^2}$$
 (25)

laquelle exprimera en kilogrammes la réaction que la mass

 $M = \frac{P}{q}$ oppose à son changement d'état.

56. Travail des forces d'inertie : équation des forces vive - On est convenu d'appeler force vive d'une masse à un in stant donné, le produit de cette masse M par le carré v2 de vitesse v dont elle est animée à l'instant que l'on considère ou bien encore le produit de cette vitesse par sa quantité o mouvement (§ 48). Cette dénomination de force vive, qui da de Leibnitz, est, comme beaucoup d'autres expressions d langage mécanique, très-malheureusement choisie; la forvive, en effet, n'est point une force dans le sens que not avons donné à ce mot (§ 5); elle ne se mesure pas en kile grammes; et on va voir qu'elle est le résultat du frave d'une force mouvante F sur une masse qui cède à l'action d cette force. Reprenons en effet la formule (24)

$$\mathbf{F} = \frac{\mathbf{P}}{g} \cdot \frac{dv}{dt}$$

et soit toujours de le petit chemin que la force F fait pa courir pendant l'instant dt à la masse M et dans sa direction propre, à une époque quelconque du mouvement. Si not multiplions par de les deux membres de l'égalité ci-dessu il viendra:

le premier membre de cette équation est le travail (§ de la force F, le long du petit chemin de parcouru par se point d'application dans sa direction propre, et le second e le travail résistant de la force d'inertie de la masse M le lor du même chemin. Donc, si, conformément à la règle (33 nous faisons les sommes de ces petits travaux élémentaire il viendra:

$$F_{\theta} = \frac{1}{2} \frac{P}{g} v^2 = \frac{1}{2} M v^2$$
 (27)

de la ce théorème très-fécond: la moitié de la force vive M v², l'acquise par un mobile, est numériquement égale au travail le de la force F qui l'a produite.

Réciproquement, pour anéantir la force vive Mv^2 d'une masse $\frac{P}{g}$ animée d'une vitesse v, il faudra dépenser contre cette masse, suivant la direction de sa vitesse, un travail Fe on nombre Fe de kilogrammètres égal à la moitié de cette force vive.

ı.

Etil doit paraître évident que, dans la formule précédente, a. a peut substituer à Fø tout autre produit F'ø', d'une autre de la Fø, par un autre chemin ø', pourvu que l'on ait la re-latin.

$$\mathbf{F}'e' = \mathbf{F}e, \text{ où } \frac{\mathbf{F}'}{\mathbf{F}} = \frac{e}{e'}$$
 (28)

c'si-à-dire, pourvu que les intensités des forces soient récileques aux chemins parcourus dans leurs directions propres. Des travaux égaux développeront toujours la même force

Ca voit enfin que la force vive acquise par une masse n'est plat une force, mais bien une sorte de magasin de travail sponible; ce qui faisait dire avec raison à Jean Bernoulli:

*Vis viva non consistit in actuali exercitio, sed in facullate agendi. »

57. Il pourrait arriver qu'avant de subir le travail Fe de la free F, la masse $M = \frac{P}{g}$ possédât, suivant la direction de travail, une vitesse antérieure que nous désignerons par et dès lors, une force vive primitive Mu^2 . Soit alors V is vitesse totale qui anime la masse M à la fin de la durée de la force F, et lorsqu'elle a parcouru le chemin

rectiligne e sous l'action de cette force, il doit dent que le travail F e n'aura produit que la

variation
$$\left(\frac{1}{2} \text{ M V}^2 - \frac{1}{2} \text{ M } u^2\right)$$
, et que l'or ce cas:

$$Fe = \frac{1}{2} \frac{P}{g} (V^2 - u^2)$$

formule qui suppose essentiellement que le tra vitesses finale et primitive V et u sont de mê (§ 7).

58. Sur quoi, il peut être bon de mettre ici l teurs en garde contre l'erreur qu'ils pourraient confondant la force vive acquise M (V^2-u^2) ave due à la vitesse acquise (V-u), et qui aurait po $M(V-u)^2$. La première quantité plus grande q de l'excès 2u(V-u) M, ne peut être confon que dans le cas particulier où la vitesse antérinulle.

Cette observation trouverait au besoin son et fait que l'illustre Daniel Bernoulli a parfois éc expressions à la place de l'autre dans son Hydrereur d'un grand homme que Borda releva en mie des sciences, page 591).

59. Récapitulation. — Si nous récapitulons m formules fondamentales que nous avons success tenues, et si nous éliminons entre elles tour à tités, espace, vitesse, temps, accélération, for merons le tableau suivant qui résume tous les force constante F agissant pendant un nombre sur un corps libre dont le poids est P = Mg, parcouru, et v la vitesse acquise à la fin du partir du repos. Nous ferons tout-à-l'heure qu cations numériques de ces formules; on trouvers Aide-mémoire des ingénieurs, des application rales:

$$\frac{F}{P} \frac{1}{s} gt^{2} = \frac{v^{2}}{2g} \frac{P}{F} = \frac{v^{2}}{2\phi} = \frac{1}{4} \varphi t^{2} = \frac{1}{s} tv. (30)$$

$$= \frac{F}{P} gt = \boxed{2ge \frac{F}{P}} = \boxed{2\varphi e} = \varphi t = \frac{2e}{t}. (31)$$

$$= \frac{P}{F} \frac{v}{g} = \boxed{\frac{2e}{F}} = \frac{v}{\varphi} = \boxed{\frac{2e}{\varphi}}. (32)$$

$$= g \frac{F}{P} = \frac{v}{t} = \frac{2e}{t^{2}} = \frac{v^{2}}{2e} = v \boxed{\frac{g}{2e}} \frac{F}{P}. (33)$$

$$= \frac{P}{g} \frac{2e}{f^{2}} = \frac{Pv^{2}}{2ge} = \frac{P\varphi}{g} = \frac{Pv}{gt} = \frac{\varphi^{2}}{g} \frac{P}{g} 2e. (34)$$

CHAPITRE V.

Problèmes et Exercices.

M Chute verticale des corps libres dans le vide.—La force précipite un corps libre et dans le vide vers la surface la terre, n'étant autre chose que son poids P, on aura évilent tous les effets de la descente verticale d'un corps en faisant F=P dans toutes les formules du tableau assus; ce qui en fera simplement disparaître les quotients et $\frac{P}{F}$ qui se trouvent ainsi réduits à un facteur $\frac{P}{F}$ qui se trouvent ainsi réduits au ne facteur $\frac{P}{F}$ qui se trouvent ainsi réduits au ne facteur $\frac{P}{F}$ qui se trouvent ainsi réduits au ne facteur $\frac{P}{F}$ qui se trouvent ainsi réduits au ne facteur $\frac{P}{F}$ qui se trouvent ainsi réduits au ne facteur $\frac{P}{F}$ qui se trouvent ainsi réduits au ne facteur $\frac{P}{F}$ qui se trouvent ainsi réduits au ne facteur $\frac{P}{F}$ qui se trouvent ainsi réduits au ne facteur $\frac{P}{F}$ qui se trouvent ainsi réduits au ne facteur $\frac{P}{F}$ qui se trouvent ainsi réduits au ne facteur $\frac{P}{F}$ qui se trouvent ainsi réduits au ne facteur $\frac{P}{F}$ qui se trouvent ainsi réduits au ne

1. Mais il y a lieu de considérer le cas où le corps libre ut d'abord lancé verticalement de bas en haut.

oit donc v' la vitesse avec laquelle un poids P est iniment projeté de bas en haut et suivant la verticale,

v2 sera sa force vive initiale; mais le poids P agissant

aut en bas avec une intensité constante pendant toute la ée de l'ascension, on obtiendra la plus grande hauteur h quelle le mobile puisse parvenir, en écrivant que la travail Ph a anéanti la demi-force vive ci-dessus, ou qu'être numériquement égal à celle-ci; d'où résulte:

$$Ph = \frac{1}{2} \frac{P}{g} v'^2$$
, ou $h = \frac{v'^2}{2g}$, et $v' = \sqrt{2gh}$

Ainsi, $\frac{v^2}{2g}$ est la hauteur maximum à laquelle parvie

un corps animé d'une vitesse initiale v'^2 ; et réciproques pour qu'un mobile atteigne, dans le vide, une hauteur faut lui imprimer une vitesse initiale et verticale =V' ce qui exige que l'on dépense d'abord sur ce mobile ut vail Ph, ou tout autre travail équivalent F'e' = Ph kilogmètres.

62. On a coutume d'appeler h la hauteur due à la vites et v' la vitesse due à la hauteur h, lorsque ces quantités liées par les relations (*) $h = \frac{v'^2}{2a} = 0.05097 \ v'^2$, et

$$\sqrt{2gh} = 4.4292 \sqrt{h}$$
.

63. Le poids P étant maintenant supposé initiale animé de la vitesse verticale v', si nous désignons par vitesse variable qui lui restera à la fin de la durée que que t', il est clair que cette vitesse u sera égale à la v initiale v', diminuée de la vitesse gt' (31), que le poi corps aura détruite dans le temps t', ainsi:

$$u = v' - g t'$$
, et $\frac{du}{dt'} = \varphi = -g$.

Donc la vitesse restante u sera nulle et le corps ne tera ni ne descendra à l'instant précis déterminé p condition :

$$v' - g v = o$$
, soit $v = \frac{v'}{g} = \sqrt{\frac{2h}{g}}$

^(*) On trouvera dans mon Aide-mémoire des ingénieurs, que table très-éter ces relations.

64. Cette valeur de l'est donc la durée totale de l'ascension.

Si l'on voulait connaître la hauteur verticale x parcourue de bas en haut par le mobile au moment où, après un temps t, il lui reste la vitesse u, il suffirait de remarquer que, si la vitesse initiale v pouvait persister, le mobile parcourrait v t dans le temps t, mais pendant cette même durée son poids le fait descendre de e=1/2 g t e, il est donc au bout du temps t à une distance verticale x de son point de départ exprimée par :

$$x = v't' - \frac{1}{2} g t'^2 \tag{38}$$

En mettant dans la relation précédente la valeur $\frac{v'}{g}$ de t', qui exprime la durée de l'ascension totale, on retomberait naturellement sur :

$$x = \frac{v^2}{2g} = h = \text{bauteur maximum.}$$
 (39)

Or, pour tomber dans le vide d'une hauteur h par la seule action de son poids, un mobile emploierait un temps t donné par

$$t = \sqrt{\frac{2h}{g}}, \text{ donc } t = t \tag{40}$$

it le mobile, dans le vide, emploie le même temps à monter qu'à descendre; de sorte que:

$$\frac{2v'}{g} = T = t + t^1 = 2t \tag{41}$$

scrait la durée totale T de la montée et de la descente.

65. Ainsi, si la résistance de l'air ne venait pas modifiér considérablement les résultats, on aurait une mesure de la vitesse initiale v' d'une balle de fusil, en tirant l'arme verticalement de bas en haut, et comptant à l'aide d'un chro-

nomètre la durée T écoulée entre le départ de la haile et son retour à terre :

$$v'$$
 = vitesse initiale = $\frac{g T}{2}$ = 4m.90448 \times T (42)

66. On évalue à 454 mètres la vitesse initiale de la balle du fusil de munition à pierre, lorsqu'elle est chassée par la cartouche réglementaire. Si cette balle pouvait être tirée verticalement et dans le vide, il s'écoulerait donc environ 92 secondes 1/2 entre le départ et le retour, soit en nombre rond une minute et demie, et la plus grande hauteur h que le projectile atteindrait, dans le vide, dépasserait 10500 mètres ou plus de deux lieues et demie.

Le poids P de cette balle = $0^k.0256$, sa masse $\mathbf{M} = \frac{\mathbf{P}}{g}$ est donc = 0.0026; et le carré de sa vitesse initiale étant $v'^2 = 206116$, sa force vive au sortir de l'arme est exprimée par $\mathbf{M} v'^2 = 535.90$, nombre dont la moitié (27) serait le travail Fe ou le nombre de kilogrammètres = 267.95 dépensés par la poudre contre la balle pendant qu'elle a parcouru la longueur e du canon de l'arme, s'il n'y avait eu aucun recul.

Il est extremement probable que la force F, qui entre dans ce produit F e, est loin d'être constante, mais F étant considérée comme telle ou comme une sorte de moyenne entre toutes les pressions variables que la poudre a pu exercer contre la balle, pendant qu'elle a parcouru la longueur e du canon, qui diffère peu de 1 mètre, on voit que cette pression moyenne F contre la balle s'élèverait à 268 kilogrammes environ.

Le diamètre D de cette balle ayant 0m.0163 et l'aire 0.785 Dê de l'un de ses grands cercles = 0mm.000208, ou environ deux centimètres carrés; la balle est donc soumise dans le canon à une pression moyenne équivalente à 134 kilogrammes par centimètre carré de section transversale.

Or, l'atmosphère pressant tous les corps qui y sont plongés, avec un effort d'un peu plus de 1 kilogramme par centimètre carré (1k.033), on peut dire que la balle, pendant qu'elle parcourt le canon, y est soumise à une pression moyenne de cent trente atmosphères en nombre rond.

Cependant, la force vive considérable $Mv^{12} = 535.90$, que cette balle a acquise, ne lui permet pas de traverser un madrier de chêne de $0^{m}.10$ d'épaisseur e^{1} placé à la bouche du canon; ce madrier oppose donc à la pénétration une résistance moyenne F' telle que l'on a :

$$F' \times 0.10 = 268$$
 kilogrammètres, d'où $F' = 2680$ kilogrammes,

pression qui, divisée par l'aire transversale de la balle, donnerait, si celle-ci ne se déformait pas, une résistance de 1340 kilogrammes par centimètre carré.

Enfin, la résistance totale F' étant ainsi évaluée, nous pouvons en déduire approximativement la durée t de la pénétration par la relation (19):

$$\mathbf{F}' t = \mathbf{M} v', \text{ d'où } t = \frac{\mathbf{M} v'}{\mathbf{F}'} = \frac{1.18}{2680}$$
 (43)

Ainsi, cette durée serait moindre qu'un demi-millième de seconde.

Nous n'hésiterons pas à présenter encore quelques exemples de l'emploi de ces formules, car les applications sont la seule voie par laquelle on s'élève à la véritable intelligence des théories; et c'est, sans aucun doute, parce que l'enseignement les a trop négligées depuis un demi-siècle que tant de notions nuageuses, sur le mouvement et sur les forces, obscurcissent encore l'esprit des élèves sortis de nos plus hantes écoles (*).

(*) Cette opinion pourrait sembler plus sérère que juste si, d'une part, un rapper efficiel ne constatait pas (page 32) que « un grand nombre d'élèves de l'Écol Physiologique ne compronnent pas du tout le sens exact de telle ou telle partie 67. PROBLEME. — Quel travail dépenserait-on pour élever, à une hauteur verticale H = 21 mêtres, l'une des extrémités d'une chaîne uniforme reposant d'abord sur le sol, dont le poids p par mêtre courant = 4 kilogrammes, et qui aurait précisément 21 mêtres de longueur H?

Soit dh une portion infiniment petite de la longueur de la chaîne, p dh sera son poids. Lorsqu'une longueur quelconque h de la chaîne pend au-dessous de dh, ph dh est évidemment le travail qui a été dépensé sur cette portion dh pour l'élever à la hauteur h.

Jeph dh sera donc la somme des travaux partiels dépensés pour élever l'extrémité de la chaine à la hauteur h. Donc, lorsque h deviendra H, ou lorsque cette extrémité atteindra la hauteur fixée H, on aura, pour le travail total T dépensé (33):

$$T = \int p H dH = \frac{1}{2} p H^2 = p H \times \frac{1}{2} H = 96^{kil} \times 12^m.$$

= 1152 kilogrammètres.

C'est le travail qui serait nécessaire pour élever en corps le poids total p H de la chaine à la moitié de la hauteur H.

68. De même, pour pousser de haut en bas le niveau d'un liquide dont le mètre cube pèserait ϖ kilogrammes juaqu'an sommet d'un tube cylindrique vertical, d'une hauteur h et d'une section constante a, on trouverait qu'il faut dépenser un travail T:

$$T = \frac{\varpi u h^2}{2} \text{ kilogrammètres} \tag{44}$$

l'anseignement qui leur est donné »; et si, d'autre part, l'illustre Poisson, (page 41) de son rapport de 1817, n'avait textsellement ferit que « dans la mécanique, il me fant rien lour demandre (aux dièves) en debors des formeles, et rion son plus sur la mauière de les convertir en nombres. Ils ne se font (dit-il) sucune idéé den diverses « quantités qu'elles renferment. J'ai déjà, ajoute-t-il, plusieurs fois signalé ce grave » inçonvénient. « 'Voyez le Rapport sur l'enseignement de l'École polysechnique, adressé au ministère par la commission miste, 1859, imprimerie nationale,)

Equivalent à celui qu'exigerait l'élévation en corps de tout le liquide à la hauteur $\frac{h}{2}$ qu'occupe son centre de figure.

69. Or, le niveau du liquide ayant maintenant atteint l'orifice supérieur du tube, on voit que, pour qu'une tranche, eût-elle une épaisseur infiniment petite dh, puisse seulement franchir cet orifice, il faudra introduire, par la partie inférieure du tube, une tranche de même épaisseur dh; c'est-à-dire, en fait, soulever de dh toute la colonne liquide dont le poids est ϖ ah, ou faire un travail T':

$$\mathbf{T'} = \varpi a h \cdot d h = \varpi a d h \cdot h \tag{45}$$

équivalent à celui qui consisterait à transporter directement le poids wadh de la tranche à la hauteur totale h, c'est-àdre de la partie inférieure jusqu'à la partie supérieure du tabe. Le remplissage préalable du tube, qui pourtant a exigé d'abord une dépense T kilogrammètres, ne diminue donc en rien le travail nécessaire pour qu'un poids quelconque de liquide franchisse l'orifice supérieur et puisse être recueilli dans un réservoir; travail qui sera toujours (quoi qu'on fasse et quelque machine qu'on emploie) au moins égal au produit du poids du liquide recueilli multiplié par la différence h des niveaux inférieur et supérieur.

70. Ainsi encore, pour qu'un jet d'eau vertical, pour qu'une pempe à incendie projette 15 litres ou 15 kilogrammes d'eau à 20 mètres de hauteur, il faudra que, d'une manière ou d'une autre, il soit dépensé sur le système au moins $15 \times 20 = 300$ kilogrammètres; et, si ce débit doit être renouvelé dans chaque seconde, l'appareil d'élévation, quel qu'il soit, et abstraction faite de toutes les résistances qui sont étrangères à l'effet utile, exigera qu'on lui applique, pendant toute la durée de son action, un travail=300 kilogrammètres par seconde correspondant à une machine dite de 4 chevaux (12).

71. Travail d'une machine soufflante. — La machine souflante communément employée dans les usines métallurgiques se réduit en principe (fig. 12) à un cylindre A et à un réservoir ou régulateur R mis en communication par des soupapes S', S'". Dans le cylindre se meut alternativement de haut en bas et de bas en haut un piston de même diamètre, et le cylindre pouvant être mis alternativement en communication avec l'atmosphère par les soupapes S S", voici, à peu près, les effets qui se produisent:

Supposons que le piston descende; il tend d'abord à faire le vide en arrière; mais l'atmosphère exerçant, sur tous les corps qui y sont plongés, une pression par mètre carré = 10330 kilog. = p_0 , ouvre la soupape S et remplit d'air, à la pression p_0 , la capacité que le piston abandonne.

A mesure que le piston chemine de haut en bas, il comprime l'air de plus en plus au-dessous de lui, et lorsque cet air se trouve assez comprimé pour dépasser quelque peu la pression par mètre carré p' du régulateur R, la soupape S' s'ouvre et le piston chassant à travers S' un volume d'air à la pression p', égal à celui qui sort du régulateur R par la buse a, la tension p' reste sensiblement constante dans ce régulateur, au moins depuis l'instant où l'air du cylindre à acquis la pression p' jusqu'à celui où le piston touche le fond du cylindre.

Parvenu à cette limite de sa course, le piston remonte, tend à faire le vide dans la partie inférieure du cylindre; l'atmosphère, dont la pression s'exerce dans tous les sens, soulève la soupape S' et laisse entrer dans la partie inférieure du cylindre de l'air atmosphérique à la pression p_0 ; la soupape S', soumise à une pression par mètre carré $= (p'-p_0)$, se ferme et dès que, dans la partie supérieure du cylindre, l'air a acquis une pression p' un peu plus grande que celle du régulateur, la soupape S'' s'ouvre, et il entre encore dans ce régulateur R autant d'air condensé à la pression p' qu'il en sort par la buse a.

De là, trois problèmes que les théories précédentes nons mettent en état de résoudre, savoir : 72. Déterminer: 1º le travail nécessaire pour amener le volume d'air introduit par l'atmosphère de la pression par mêtre carré p₀ == 10330 kilogrammes jusqu'à la pression p' du régulateur; 2º le travail nécessaire pour fuire passer l'air, ainsi condensé à la pression p', de la partie aval du piston dans le régulateur R où l'on supposera que la pression p' reste constante; 3º la vitesse u et le poids d'air P qui passe en une seconde par la buse.

Nous appellerons v_0 le volume d'air à la pression p_0 qui remplit d'abord le cylindre sous l'influence de la pression atmesphérique, v' ce que devient le volume v_0 lorsqu'il a acquis le ressort p', A l'aire du piston, a la section de la buse, b_0 la course totale du piston, b' la partie de cette course totale qui lui reste à parcourir au moment où v_0 a acquis le volume plus petit v' correspondant à la pression p'. Enfin, aous désignerons par v, p, h le volume v et la pression p de l'air en aval du piston à l'instant quelconque où il lui reste à parequir le chemin quelconque h pour achever sa course. On a donc :

$$v_0 = A h_0; v' = A h'; v = A h;$$
 (46)

d'où
$$\frac{v_0}{v'} = \frac{h_0}{h'}$$
, et $\frac{v_0 - v'}{v_0} = \frac{h_0 - h'}{h_0}$. (47)

On sdit d'ailleurs, par la loi dite de Mariotte, que lorsque la température ne change pas (et nous supposerons toujours id qu'elle est zéro), le produit du volume occupé par l'air multiplié par la pression qu'il exerce sous ce volume, reste constant. On a donc encore:

$$\mathbf{v}_0 \, \mathbf{p}_0 = \mathbf{v}' \, \mathbf{p}' = \mathbf{v} \, \mathbf{p}.$$
 (48)

Cela posé, cherchons d'abord le travail de condensation.

73. Travail exigé par la condensation. — A l'origine du mouvement du piston, et lorsqu'un volume v_0 vient d'entrer dans le cylindre, la pression totale exercée sur la face aval du pitton est évidemment A p_0 . Lorsqu'au contraire cette face

aval est parvenue à la distance h de l'extrémité de sa cours la pression qu'elle subit devient, en vertu de la loi de M riotte :

$$A p_0 \times \frac{h_0}{h}$$

Multipliant cette pression par le petit chemin dh que present à cet instant même la face du piston, nous auro donc pour l'expression du travail élémentaire de condention :

$$\Lambda p_0 h_0 \cdot \frac{dh}{h}$$

Faisant la somme de ces travaux élémentaires (Règle : depuis l'instant où $h=h_0$ jusqu'à celui ou h=h', il vie pour le travail T' de condensation ou de compression :

$$T' = A p_0 h_0 \int_{h'}^{h_0} \frac{dh}{h} = A p_0 h_0 [\log. \text{ hyp. } h_0 - \log. \text{ hyp. } h_0]$$

$$= A p_0 h_0 \log. \text{ hyp. } \frac{h_0}{h'}$$

ou bien encore en remplaçant le quotient des hauteurs p celui des volumes ou par celui des pressions qui leur corr pondent, et les logarithmes hyperboliques par les logarithn vulgaires.

$$\begin{split} \mathbf{T}' &= p_0 v_0 \log. \text{ hyp. } \frac{v_0}{v'} = 2.3026 \ p_0 v_0 \log. \frac{v_0}{v'} \\ &= 2.3026 \ p_0 v_0 \log. \frac{p'}{p_0} \end{split} \tag{$\mathbf{T}' = \mathbf{T}' =$$

Ainsi pour condenser un mètre cube d'air $(v_0 = 1)$ en demi-mètre cube (v' = 1/2), ce qui élèverait sa tension j mètre carré de $p_0 = 10330$ kilog, à p' = 2 $p_0 = 20660$ kil il faudrait dépenser un travail :

$$T = 10330 \times 2.3026 \log_2 2 = 23785.858 \times 0.30102$$

 $T = 7358.69 \text{ kilogrammètres},$

Cestà le travail absolu qu'exigerait la réduction d'un mètre cube d'air à la moitié de son volume primitif, mais il s'en marait de beaucoup que ce fût le travail à transmettre à a tige du piston dans le cas de la machine qui nous occupe. On voit facilement en effet que le poids de l'atmosphère agissant en amont du piston vient en aide à celui-ci et diminue le travail à transmettre à sa tige pendant la condensation de :

$$\mathbf{A} p_0 (h_0 - h') = p_0 (v_0 - v') = \text{kilogrammètres} \tag{53}$$

de torts que le travail Te à transmettre à la tige pour opérer la condensation se réduit en général à :

$$T_{e} = p_{0}v_{0} \left(\text{log. hyp. } \frac{v_{0}}{v'} - \frac{(v_{0} - v')}{v_{0}} \right)$$
 (54)

et, dans les conditions numériques que nous avons admises, se réduirait à 7358.69—5165—2193.69 kilogrammètres.

74. Travail d'expulsion. — Quant au travail qu'il faudra maintenant dépenser pour faire passer le volume condense v' dans le réservoir R, il est clair que la face aval du piston étant, par hypothèse, constamment soumise à une premion p' par mètre carré, subira une résistance A p' le long du chemin h' et devra faire dès lors un travail :

$$A p'h' = p'v' = p_0v_0 (55)$$

w, ici encore la pression atmosphérique vient en aide au Piston en le pressant à l'amont et lui apporte un travail :

ŀ

$$\mathbf{A} \, \mathbf{p}_0 \, \mathbf{k}' = \mathbf{p}_0 \, \mathbf{v}' \tag{56}$$

b travail T. à transmettre à la tige du piston, abstraction tite de toute autre résistance, pour opérer l'expulsion, se

$$T_e = p_0 (v_0 - v') (57)$$

Or, ce travail est précisément égal à celui qui est exprimé par le terme soustractif de la formule (54). Il en résulte

que, en désignant par T le travail à transmettre à la t du piston, tant pour réduire le volume vo au volume vo pour faire passer ce volume à la pression p' dans le résers R, on aura définitivement :

T =
$$p_0 v_0 \log$$
, hyp. $\frac{v_0}{v'} = 2.3026 \ p_0 v_0 \log$, $\frac{v_0}{v'} = 2.3026 \ p_0 v_0 \log$, $\frac{p'}{p_0}$

75. Simplification.—Mais il s'en faut bien que, dans le des machines soufflantes, on condense l'air à la moitié son volume primitif, et, pour la plupart des hauts-fourne au charbon de bois, il suffit que p' soit $= p_0$ (1 + $\frac{1}{15}$ en résulte :

$$\frac{v_0}{v'} = \frac{p'}{p_0} = \frac{16}{15}$$

Or, lorsque v_0 est si peu différent de v', il n'y a pas d'eri sensible à prendre :

$$\log. \text{ hyp. } \frac{v_0}{v'} = \frac{v_0 - v'}{v'}$$

On a ainsi une valeur suffisamment exacte de T sou forme très-simple que je lui ai donnée dans mon Aide-moire des ingénieurs:

$$\mathbf{T} = p_0 v_0 \left(\frac{v_0 - v'}{v'} \right) = p' \left(v_0 - v' \right)$$
 kilogrammètres.

76. Applications numériques.—Supposons donc qu'il gisse de fournir à un fourneau un mètre cube d'air par conde, ce mètre cube étant mesuré sous la pression at sphérique $p_0=10330$ kilog. par mètre carré, et de le c denser préalablement aux $\frac{15}{16}$ de son volume primitif aura :

$$\frac{v_0}{v^1} = \frac{p'}{p_0} = \frac{16}{15}$$
, et log. $\frac{v_0}{v'} = 0.028$

linsi, abstraction faite des frottements et de toutes les aures résistances étrangères à l'effet utile, il faudra que la machine motrice dépense sur la tige du piston, dans chaque econde, un travail :

$$T = p_0 v_0 \times 2.3026 \log \frac{v_0}{v'} = 10330 \times 2.3026 \times 0.028$$

 $T = 23785.86 \times 0.028 = 666$ kilogrammètres par seconde.

Ajoutant le tiers et divisant par 100, ce qui revient à diviser par 75, on a 8.88 pour le nombre de chevaux correspondant à ce travail par seconde.

On aurait trouvé T = 688+2/3 et dès lors un peu plus de neul chevaux en employant la formule approximative (60).

77. Ecoulement de l'air; vitesse u de sortie à la buse. -Nous prendrons la question d'une manière générale, et le cas particulier des machines soufflantes s'y trouvera compris. R est un réservoir dans lequel on suppose que l'air est entretenu à une pression constante =p' par mètre carré, a est la section de l'orifice par lequel il s'écoule, et p < p' la pression par mètre carré qui a lieu dans la tranche extériere immédiatement contigue à l'orifice a. On suppose que la température est zéro, tant à l'intérieur qu'à l'extérieur de réservoir. Soit alors de l'épaisseur infiniment petite de la tranche d'air qui franchit l'orifice a dans un instant dt; ad e sea le volume de cette tranche et si II' est le poids du mètre the d'air sous la pression p' du réservoir R, ll'ade sera le Pids de la petite tranche. En divisant ce poids par g, on l'expression de sa masse (page 42); de sorte qu'en multiplient cette masse par le carré u2 de la vitesse inconnuc avec houelle elle franchit l'orifice, on a :

$$\frac{\Pi'ade}{g}u^2 \qquad (61)$$

Pour la force vive de la tranche à sa sortie.

P'ane autre part, de est encore le petit chemin que sa

section génératrice a a parcouru dans le même tems dt, dans la direction propre de la force mouvante (p'-p) on a done (p'-p) a de pour le travail de cette force. Es lant la demi-force vive acquise par la tranche au travail la force mouvante, on a, pour déterminer la vitesse u à sortic perpendiculairement à la section de l'orifice :

$$u^{2} = 2g \frac{(p'-p)}{\Pi'}$$
, ou $u = \sqrt{\frac{2g(p'-p)}{\Pi'}}$

Pour déterminer II', on peut remarquer que lorsque l' a condensé à un volume quelconque v' un volume prim v_0 pris à la pression atmosphérique $p_0=10330$ kilog., n'a pas pour cela changé le poids total; or, à la pression le poids Π_0 du mètre cube d'air à la température zéro 1 kilog. 293, donc si Π' est le poids du mètre cube d'air s la pression p' correspondante au volume v', on doit avoir su condens de la pression p' correspondante au volume v', on doit avoir su condens de la condens de la pression p' correspondante au volume v', on doit avoir su condens de la condens de la

$$\Pi'v' = \Pi_0 v_0$$
, d'où $\Pi' = \Pi_0 \frac{v_0}{v'} = 1.293 \frac{v_0}{v'} = 1.293$.
 $\Pi' = \frac{\Pi_0}{p_0} p' = \frac{1.293}{10330} p' = \frac{p'}{7089.17}$

p'étant toujours connu, on obtiendra donc facilement Cependant, ces données ne suffiraient pas encore pour av la vitesse u dont l'expression contient la pression mètre carré p qui a lieu dans la veine fluide à sa sortie mé de l'orifice. Or, cette pression est inconnue, et il serait mé difficile de la mesurer directement, car le manomètre l'on plongerait dans la veine à une petite distance en a de l'orifice changerait les circonstances de l'écoulement altèrerait ainsi la tension p que l'on voudrait mesurer étant nécessairement compris entre p' et p₀ et ces deux d'nières pressions étant par hypothèse peu différentes l'une l'autre, la différence entre p et p₀ sera, à fortiori, as faible pour pouvoir être négligée dans les approximations la pralique. En substituant ainsi à p la pression atmost

rique \$6, on aura une valeur exagérée de la vitesse de sortie, savoir :

$$u = \sqrt{2g \frac{(p' - p_0)}{11'}} \tag{64}$$

laquelle ne pourra être employée que dans les cas où p^* différera peu de p_0 .

78. Volume Q et poids d'air P écoulés en une seconde. — On pourrait croire qu'en multipliant la section a de l'orifice par la vitesse u que nous venons de déterminer, on obtiendrait le volume Q écoulé en une seconde, et par suite le poids P= II' Q de ce volume. Mais outre l'incertitude qui affecte déjà l'expression u, il en est une autre qui affecte l'orifice de sortie, lequel n'est point en réalité la section a de la buse. Quelques expériences montrent en effet que le véritable orifice de sortie est plus petit que cette section a et situé à une courte distance en aval de celle-ci, distance un peu variable avec la forme des orifices et où la veine fluide se contracte. m étant le coefficient de contraction, on aura donc en général :

$$Q = mau, \text{ et } P = \Pi'mau \qquad (65)$$

et, en moyenne, on pourra faire m=0.65 pour un orifice circulaire percé dans une paroi mince; — m=0.93, si l'orifice est muni d'un ajutage court et cylindrique, — et m=0.94, si l'ajutage est court et légèrement conique.

79. Vitesse U de l'air entrant de l'atmosphère dans le vide.

On obtiendra évidemment cette vitesse en faisant $p' = p_0$ = 10330 kil., $\Pi' = \Pi_0 = 1^k.293$, et enfin p = 0 dans la formale (62), et l'on aura ainsi :

;

$$U = \sqrt{\frac{2g p_0}{H_0}} = \sqrt{\frac{19.62 \times 10330}{1.293}} = \sqrt{19.62 \times 7989.17}$$

$$U = \sqrt{\frac{156747.52}{156747.52}} = 395 \text{m}.91 \tag{66}$$

Aissi, un houlet qui, se mouvant dans l'air, y serait anims Mathématiques appliquées. d'une vitesse de 400 mètres par seconde, ferait le vide derrière lui, aussi longtemps qu'il conserverait cette vitesse (*). Il aurait donc, indépendamment d'autres résistances que nous n'étudierons pas ici, à vaincre le poids total de l'atmosphère. La résistance R qu'il éprouverait ainsi serait donc exprimée par :

$$R = \frac{1}{4} \pi D^2 p_0 = 0.785 D^2 p_0$$
 (67,

. -- - --

D étant son diamètre et $\pi=3.1415$. Pour le boulet de 12 kilog. (dit de 24) dont le diamètre $D=0^m.148$, cette résistance s'élèverait au moins à 117 kilogrammes; d'après *Hutton*, elle est encore plus considérable, et atteint 170 kilogrammes a cette même vitesse de 400 mètres par seconde.

80. Descente sur le plan incliné. — Nous savons, par le théorème de Stevin (41), que lorsqu'un grave descend librement la pente d'un plan incliné, la force mouvante F, qui agit sur lui à chaque instant parallèlement à la longueur L du plan, est au poids P de ce corps comme la hauteur H du plan est à sa longueur L. On a donc:

$$\frac{F}{P} = \frac{H}{L}$$
, ou $FL = PH$ kilogrammètres. (68)

C'est-à-dire que, pour élever un poids P au somme d'un plan incliné, le travail (8) à dépenser sera toujour: le même et = P H, soit qu'on élève le corps verticalement soit qu'on le traine le long de la pente L. Il est bien en tendu que l'on fait, ici et dans ce qui va suivre, abstraction complète du frottement du corps sur le plan, et que l'or suppose en outre que le corps ne roule pas. Il est donc considéré comme glissant sans frottement parallèlement ?

^(*) J'ai montré, dans mes leçous su Conservatoire de 1853, que les expérience faites à l'aide du pendule balistique en vue de déterminer les vitesses initales de boalets, conduiront à des évaluations sensiblement exagérées de cos vitesses, suss longtemps que l'artillerie négligera de tenir compte de l'effet produit par la branque pontrée de l'air dans la cavité du pendule, et j'y ai donné la mesure de est effet,

pente. Dans cette hypothèse, et désignant par a l'inclitison sur l'horizon de la longueur L du plan, on a :

$$H = L \sin \alpha$$
, d'où sin. $\alpha = \frac{H}{L} = \frac{F}{P}$ (69)

81. Ainsi, et sans plus de recherches, on obtiendra immédiatement toutes les formules relatives au cas de la descente d'un grave sur un plan incliné connu par sa hauteur H et son hypothénuse L, en remplaçant simplement le quotient $\frac{F}{P}$ des formules de la page 47 par le quotient $\frac{H}{L}$ qui lui est égal, ou encore par le sinus de l'inclinaison α du plan.

e y exprimera alors la partie de la longueur totale L du plan qui aura été parcourue par le mobile au bout du nombre t de secondes; v est la vitesse parallèle au plan acquise à ce même instant. On aura donc entre autres relations:

$$e = \frac{1}{2} g \sin \alpha \cdot t^{2} = \frac{v^{2}}{2 g \sin \alpha} = \frac{1}{2} v t$$

$$v = g \sin \alpha \cdot t = \sqrt{2 g e \sin \alpha} = \frac{2e}{t}$$

$$t = \frac{v}{g \sin \alpha} = \sqrt{\frac{2e}{g \sin \alpha}} = \frac{2e}{v}$$

$$\varphi = g \sin \alpha = \frac{v}{t} = \frac{2e}{t^{2}} = \frac{v^{2}}{2e}$$

$$\frac{F}{P} = \frac{H}{L} = \sin \alpha = \frac{2e}{gt^{2}} = \frac{v^{2}}{2ge} = \frac{v}{gt}$$
(70)

Si nous désignons ici par h la partie de la hauteur totale Il du plan qui correspond à la partie e de sa longueur totale L connue, on aura toujours à cause de la similitude:

$$\frac{h}{e} = \frac{H}{L} = \sin \alpha = \frac{F}{P}$$

Ou voit qu'un corps qui, sans rouler ni frotter, a parcaur sans vitesse initiale une longueur e du plan, a acquis ga rallèlement à ce plan la même vitesse v que s'il était tomb de la hauteur h correspondante à e.

En effet, $e \sin \alpha = h$, donne:

$$v = \sqrt{2ge \sin \alpha} = \sqrt{2gh}$$

Il résulte de cette propriété que les vitesses v'v' a quises par des corps qui ont descendu des plans inclinés d même hauteur h, mais de longueurs différentes l'l'l', son toutes égales entre elles et qu'elles ne différent que par leus directions.

CHAPITRE VI.

Composition et décomposition du Mouvement et des Forces.

82. Lemme. — Imaginens (fig. 13) qu'un point matéris dont le poids est p et la masse est $m = \frac{p}{g}$ soit enfilé pu une tige rigide A Y et se meuve sur cette tige avec une vites uniforme v_* .

Supposons encore que pendant la durée t du mouvement de m le long de sa tige, l'extrémité A de celle-ci parcourr la droite AX avec une autre vitesse uniforme v_1 , sous l'condition que l'angle α de la tige et du chemin décrit par so extrémité A soit invariable pendant la durée t du mouvement

Je dis que le point mobile m, décrira effectivement dance temps t le troisième côté e du triangle formé sur le directions et les longueurs y et x des chemins respectivement et simultanément parcourus sur la tige et par l tige.

On pourrait, ce nous semble, considérer ce fait comm parfaitement évident, et les longues et abstruses demonsir ions qui en ont été données comme inutiles. Cependant, si relique éclaircissement pouvait paraître nécessaire, nous halarderions le suivant:

y et x étant pris pour représenter les distances parcourues depuis l'origine A du mouvement au bout d'un temps quelconque t avec les vitesses constantes v_2 et v_1 , on a immédiatement les relations:

$$y = v_1 t$$
, et $x = v_1 t$ (71)

Trant de l'une et l'autre relation la valeur de la durée t du mouvement et égalant ces valeurs entre elles, on obtient l'équation :

$$y = \frac{v_2}{v_1} x \tag{72}$$

de la trajectoire du point mobile m, équation qui est non-seulement celle d'une droite, puisque le quotient $\frac{v_3}{v_1}$ est ici constant, mais encore celle de la droite e troisième côté du trangle formé sur les directions et les grandeurs des chemins x et y respectivement parcourus.

- 83. On construirait évidemment cette équation en traçant deut droites, XR et YR, parallèles et proportionnelles aux viteses v_1 et v_1 , et le troisième côté e = AE du triangle formé ar les chemins respectifs x = AA', y = A'E serait visiblement le lieu de cette équation, ou la série continue des points que le mobile m aura successivement occupés dans le temps t, casin la droite qu'il a parcourue.
- 84. On a donc entre le chemin résultant e et les chemins composants x y, toutes les relations géométriques qui lient le angles α_1 , α_2 , (180α) , et les côtés d'un triangle rectiline.

Alasi les chemins composants x et y étant donnés, ainsi vel'angle $\alpha = \alpha_1 + \alpha_2$, compris entre eux, on obtiendiait la

grandeur e du chemin résultant, par la relation tr trique bien connue:

$$e^2 = x^2 + y^2 + 2xy \cos \alpha$$

et quant aux directions de ce chemin résultant e, pa à celles des chemins composants x et y, elles serai nées par la proportionnalité entre les côtés du trian sinus des angles qui leur sont opposés, soit:

Sin.
$$\alpha_1 = \frac{y}{e} \sin \alpha$$
, et $\sin \alpha_2 = \frac{x}{e} \sin \alpha$.

Mais dans tout triangle, et même dans tout polygo ou gauche, un côté quelconque e est la somme algé! tous les autres côtés xy, multipliés chacun par le co l'angle intérieur au polygone qu'il forme avec e. O encore :

$$e = x \cos \alpha_1 + y \cos \alpha_2$$

en observant que les cosinus des angles obtus dev pris négativement; c'est-à-dire que le chemin résultencore égal à la somme algébrique des projections mins composants sur sa direction propre.

85. Lorsque les directions des chemins composassont rectangulaires entre elles, α = 90° donnant cossin. α=1, les formules ci-dessus se simplifient et des

$$e^{2} = x^{3} + y^{2}$$

$$e = x \cos \alpha_{1} + y \sin \alpha_{1}$$

$$\sin \alpha_{1} = \frac{y}{e}; \sin \alpha_{2} = \cos \alpha_{1} = \frac{x}{e}$$

$$d'où \frac{\sin \alpha_{1}}{\cos \alpha_{1}} = \tan \alpha_{1} = \frac{y}{x}$$

$$et enfin, x = e \cos \alpha_{1}, et y = e \sin \alpha_{1}$$

Les premières formules donneront pour ce cas pi et fréquent la grandeur du chemin résultant e, et les feront connaître sa direction. 86. On voit encore que, en général, le chemin résultant e est mgrandeur et en direction la diagonale du parallélogramme construit sur les grandeurs et les directions des chemins composants, et c'est habituellement sous cette forme qu'on touce la loi qui régit une résultante et ses deux composantes.

tonce la loi qui régit une résultante et ses deux composantes.

87. Composition des vitesses. — Divisant par la durée t du mouvement tous les termes de l'équation (75), désignant par v la vitesse $\frac{e}{t}$ du point mobile dans la direction du chemin résultante, remarquant que $\frac{x}{t}$ et $\frac{y}{t}$ sont les itses constantes v_1 , v_2 en vertu desquelles ce point mobile progresse dans les directions x y, on voit que les vitesses institunées et constantes suivent la règle du parallélogramunique des chemins uniformément parcourus dans la direction de ces vitesses, et que l'on a encore en général :

$$v = v_1 \cos \alpha_1 + v_2 \cos \alpha_2$$

$$v^2 = v_1^2 + v_2^2 + 2v_1v_2 \cos \alpha$$

$$\sin \alpha_1 = \frac{v^2}{v} \sin \alpha; \sin \alpha_2 = \frac{v_1}{v} \sin \alpha$$

$$v_1 \sin \alpha_1 = v_2 \sin \alpha_2$$
(77)

mules qui, pour le cas où les directions des vitesses $v_1 v_2$ sui rectangulaires entre elles, deviennent:

$$v^{2} = v_{1}^{2} + v_{2}^{2}$$

$$v = v_{1} \cos \alpha_{1} + v_{2} \sin \alpha_{1}$$

$$\sin \alpha_{1} = \frac{v_{2}}{v}; \sin \alpha_{2} = \cos \alpha_{1} = \frac{v_{1}}{v}$$

$$\tan \alpha_{1} = \frac{v_{2}}{v_{4}}$$
(78)

88. Cas des mouvements variables. — Nous avons supposé, dans ce qui précède, que la masse m se mouvait sur la tige A Y d'un mouvement uniforme, ou avec une vitesse constante v₂, landis que l'extrémité A de cette tige parcourait, la droite

A X avec une autre vitesse constante v_1 . — Supposens n tenant que l'une de ces vitesses v2, ou même toutes de v_2 , varient avec le temps t_2 écoulé depuis l'origine A des 1 vements, ou avec les distances déjà parcourues par le m m, parallèlement aux axes fixes AX, AY, et que nous gnerons encore par x et y. Il est évident qu'alors, le ch résultant ne sera plus, en général, le troisième côté triangle rectiligne, formé sur les grandeurs et les direc des chemins x et y, parcourus par le mobile depuis l'or du mouvement, et l'équation (72) montre que cette règ parallélogramme n'aurait lieu, quant aux chemins e, que dans le cas exceptionnel où les vitesses, quoique varis conserveraient cependantentre elles un rapport constant. ce dernier cas, en effet, la trajectoire du point m serait encore une droite, mais la longueur e de cette droite di par le temps écoulé t n'exprimerait plus une vitesse r tante, puisque le mobile change de vitesse en chacui points de cette trajectoire.

Soient donc en général u_1 et u_3 , les vitesses que por le point mobile, lorsqu'il est parvenu en m,t secondes : être parti de l'origine, et parallèlement aux axes fixes A Y. Ces vitesses pouvant être considérées comme consta pendant un instant dt, on a, pour cet instant du moins

$$dx = u_1 dt$$
, $dy = u_2 dt$

d'où, en éliminant dt:

$$dy = \frac{u_2}{u_1} dx$$

ce qui est l'équation d'une droite infiniment petite de, gonale d'un parallélogramme construit sur les direction les grandeurs infiniment petites dx, dy, puisque u_1 e sont constants chacun, du moins pendant d'instant dt.

89. En introduisant dans l'équation ci-dessus, les ve de $u_1 u_2$, données en fonction des chemins déjà parce

, an bout du temps t et intégrant (Règle 33), on aurait ation de la trajectoire du mobile m, laquelle, dans le les vitesses variables, sera, en général, un polygone d'une ité de côtés infiniments petits, tels que de, c'est-à-dire courbe. Nous en donnerons tout à l'heure un exemple. marquons seulement ici que la loi du parallélogramme plique dans toute sa généralité aux mouvements infinit petits, tandis qu'elle n'a lieu en toute rigueur pour les vements finis, que dans les cas exceptionnels où les viets v_1 et v_2 sont constantes. On a donc à chacun des inde dt d'un mouvement quelconque, pour lequel les ches composants dx, dy, sont inclinés l'un à l'autre d'un le donné a:

$$de^{2} = dx^{2} + dy^{2} + 2 dx dy \cos \alpha \ (*)$$

$$de = dx \cos \alpha_{1} + dy \cos \alpha_{2}$$

$$\sin \alpha_{1} = \frac{dy}{de} \sin \alpha_{1} \sin \alpha_{2} = \frac{dx}{de} \sin \alpha$$
(81)

nales qui donneraient la grandeur de la résultante de, et sinus de son inclinaison sur les chemins composants dy, , et qui, dans le cas où ces petits chemins sont rectangumentre eux, prendraient les formes plus simples

$$de^{2} = dx^{2} + dy^{2}$$

$$de = dx \cos \alpha_{1} + dy \sin \alpha_{1}$$

$$\sin \alpha_{1} = \frac{dy}{de} ; \sin \alpha_{2} = \cos \alpha_{1} = \frac{dx}{de}$$

$$\tan \alpha_{1} = \frac{dy}{dx}$$
(82)

9. La loi du parallélogramme régit les vitesses simultanées t ce point mobile m est animé à un instant quelconque mouvement. — Il suffit, pour s'en convaincre, de diviser

^{&#}x27;) On écrit, en vue de simplifier, de², dx², dy² au lieu de (de)², fp, (dy)², mais ces quantités représentent en réalité les carrès le, dx, dy.

par la durée dt de cet instant, tous les termes de la 2 tion (81), et de remarquer que $\frac{de}{dt}$, $\frac{dx}{dt}$, $\frac{dy}{dt}$ sont tivement (1) les *vitesses* instantanées u, u_1, u_2 dans les

tivement (1) les vitesses instantanées u, u₁, u₂ dans les tions du chemin résultant et des chemins composants tanés. Ainsi, l'on a :

$$u = u_1 \cos \alpha_1 + u_2 \cos \alpha_2$$

et toutes les autres relations que comporte le triang niment petit m E Z.

91. Supposons maintenant que, sans changer de dir les vitesses finies u, u_1 , u_2 soient décomposées en un égal d'éléments d u, d u_1 , d u_2 , et il doit paraître évide y aura entre ces éléments, les mêmes relations qu'evitesses semblable set finies u, u_1 , u_2 , les accroissemen vitesse se composent donc suivant la loi du parallélogicomme les chemins et les vitesses; résultat que la ditation de l'équation précédente eût suffisamment dém puisque α_1 et α_2 étant supposés constants, elle cond relation

$$du = du_1 \cos \alpha_1 + du_2 \cos \alpha_2$$

93. Divisant maintenant par dt tous les termes de tion :

 $mdu = mdu_1 \cos \alpha_1 + mdu_2 \cos \alpha_2$

et changeant tous les signes, on reconnaîtra que la parallélogramme régit encore les forces d'inertie — , — $m \frac{du_2}{dt}$ d'une même masse m, et qu'il en uirement de même des forces mouvantes F, F₁, F₂ nent égales et contraires à ces forces d'inertie,

les accelerations $\frac{du}{dt} = \varphi$, $\frac{du_1}{dt} = \varphi_1$, $\frac{du_2}{dt} = \varphi_2$.

meta.—Ainsi se composent, suivant la loi du parallé, deux quelconques des quantités mécaniques désiles noms de chemins rectilignes xy, simultanéts chacun d'un mouvement uniforme,—les chemins es simultanés dx dy, — les vitesses simultanées le même masse m, ses accroissements de vitesses it par conséquent ses quantités de mouvement, soit mu_2 , soit élémentaires mdu_1 , mdu_2 , — les accéles impulsions,— les forces d'inertie et par coniforces mouvantes ou pressions F_1 F_2 ; mais il est oir, et nous montrerons tout à l'heure qu'il n'en si des quantités travail et force vive.

importante du parallélogramme, qui n'a été démonverin, que pour le cas des directions rectangulaires, tefois avoir été connue des anciens. G'est ce qui ulter, du moins, de ce passage des *Questions mé*d'Aristote qui vivait, comme l'on sait, 350 ans s-Christ:

sstum igitur quòd id quod secundum diametrum us fertur lationibus, necessario secundum laterum onem fertur.»

nposition des mouvements simultanés.—Puisqu'un riel m (fig. 13) qui, dans le temps dt, parcourt à ux chemins rectilignes élémentaires dx dy inà l'autre d'un angle constant α décrit en effet et ême temps dt, la diagonale de du parallélogramme ur les grandeurs et les directions de dx et dy, on roquement admettre qu'un point matériel m qui ffet un petit chemin rectiligne de, au lieu de déc

crire ce chemin de, se meut simultanément suivant de autres chemins dx dy limités et dirigés de telle sorte que soient les côtés d'un parallélogramme que conque doit est la diagonale conduite de leur point d'intersection.

On pourra donc toujours substituer à un chemin résiment décrit de, deux autres chemins dx dy respectivem inclinés à de d'angles donnés $a_1 a_2$; et l'on décomposers is un chemin élémentaire quelconque de en deux chemins i mentaires donnés par les conditions

$$dy = \frac{de \sin \cdot \alpha_1}{\sin \cdot (\alpha_1 + \alpha_2)} \text{ et } dx = \frac{de \sin \cdot \alpha_2}{\sin \cdot (\alpha_1 + \alpha_2)}$$

Mais il doit paraître évident, après les développement que nous avons donnés ci-dessus, que ce même mode décomposition s'appliquera à toutes les quantités mécantique nous avons énumérées au résumé (94). Donc si nous resentons en général par R l'une quelconque de ces quanticées comme résultante et par X Y ses composants même nature, a_1 et a_2 continuant à désigner leurs inchissons respectives et données sur la direction de R, on te verait de même pour les valeurs de ces composantes :

$$X = \frac{R \sin. \alpha_2}{\sin. (\alpha_1 + \alpha_2)}, \text{ et } Y = \frac{R \sin. \alpha_1}{\sin. (\alpha_1 + \alpha_2)}$$

$$\text{d'ou X sin. } \alpha_1 = Y \sin. \alpha_2$$

Ainsi, nous sommes maintenant en mesure de comp et de décomposer toutes les quantités mécaniques énums au résumé (94).

 vu, à chercher soit par un tracé, soit mieux encore par le calcul, le troisième côté R d'un triangle formé sur les grandeurs et les directions des quantités XY. On combinerait ensuite R avec T qui donneraient de même une seconde résultante R₁ et enfin combinant R₁ avec S, on obtiendrait en grandeur et en direction la résultante totale R₂ de X, Y, T, S.

Et l'on voit facilement que cette résultante totale est la somme algébrique des projections de toutes les composantes sur sa direction.

97. Condition de l'équilibre.—Il est évident d'ailleurs que l'équilibre naîtrait dans ce système, si l'on opposait une force N égale et directement contraire à la résultante totale. Cet équilibre aurait lieu de lui-même si cette résultante totale était nulle.

Dans le cas particulier où trois forces N, X, Y sont en équilibre sur un même point 0 (fig. 15), on trouve facilement que les intensités de chacune de ces forces doivent être entre elles comme le sinus de l'angle formé par les directions des deux autres, d'où :

$$\frac{N}{\sin \alpha} = \frac{Y}{\sin \alpha_1} = \frac{X}{\sin \alpha_8}$$

Remarque. — On peut observer que si, à partir du point d'application 0, on porte sur les directions de ces forces les lignes O Y, O X, O N qui les représentent, le point 0 est le centre des moyennes distances du triangle N Y X, point qui jouit de cette propriété que la somme des carrés de ses distances aux sommets est minimum.

98. Autre méthode de composition. — Le mode suivant de composition des forces, des vitesses, etc. (94), se prête plus facilement au calcul, il est connu sous le nom de méthode des coordonnées rectangulaires (fig. 16).

Soient F₁ F₂ F₃... tant de forces que l'on voudra, toutes situées dans un même plan, appliquées à un même point matériel M et représentées, en grandeur, direction et sens,

par les droites $M F_1$, $M F_2$, $M F_3$; menez par le point M droites perpendiculaires entre elles $M x_1$, $M y_3$, mais diri d'ailleurs, d'une manière quelconque. Des extrémités F de chacune des forces, abaissez, sur les coordonnées $M y_2$ les perpendiculaires

$$F_1 x_1, F_1 y_1; F_2 x_2, F_2 y_2; F_3 x_3, F_3 y_3 ...$$

Par un point O quelconque du plan des forces, m deux axes OX, OY, respectivement parallèles à $M\alpha_1$, l portez bout à bout, sur ces axes, les longueurs.:

$$0 x_1 = M x_1, x_1 x_2 = M x_2; x_2 x_3 = M x_3 ...$$

 $0 y_1 = M y_1, y_1 y_2 = M y_2; y_2 y_3 = M y_3 ...$

en observant le sens des composantes et remarquant s'il existait dans le système une force dirigée comme elle fournirait des composantes $\mathbf{M} x_4$, $\mathbf{M} y_4$, qui deviêtre portées de x_3 en x_4 et de y_3 en y_4 , en sens inveripremières; nous ferons ici abstraction de cette der force.

Complétant le parallélogramme $0 x_3 y_3 R$, on aurait en grandeur, direction et sens, pour la résultante des 1 MF_1 , MF_2 , MF_3 , appliquées au point matériel M, su transporté en 0.

Il est évident que l'on produirait l'équilibre dans lesys si l'on substituait à OR une force égale et directement traire OS, qui passerait dès lors dans l'angle X₁ OY₁.

Si l'on décomposait, à son tour, cette force OS su OX_1 et OY_1 , sa composante, suivant OX_1 , serait visible égale et de signe contraire à la somme des composante forces suivant OX. et sa composante suivant OY_1 , égi de signe contraire à la somme des composantes de F F_3 , suivant OY.

On peut conclure de la que l'équilibre ne peut exist lui-même entre toutes les forces appliquées à un point tériel dans un même plan, qu'autant que la somme alg que des composantes, suivant chacun des axes, est nulle d'elle-même.

99. Solution par le calcul. On substitue facilement le calcul à ce procédé graphique. Soient, en effet (fig. 16), a_1 , a_2 , a_3 ... les angles formés par les forces MF_1 , MF_2 , MF_3 avec l'axe horizontal OX, α l'angle de la résultante R avec le même axe, on a

$$\mathbf{H}x_1 = 0 x_1 = \mathbf{F}_1 \cos a_1; \ \mathbf{H}y_1 = 0 y_1 = \mathbf{F}_1 \sin a_1$$

 $\mathbf{H}x_2 = x_1x_2 = \mathbf{F}_2 \cos a_2; \ \mathbf{H}y_2 = y_1y_2 = \mathbf{F}_2 \sin a_2$
et ainsi de suite, d'où

F₁ cos.
$$a_1 + F_2$$
 cos. $a_2 + F_3$ cos. $a_3 + \dots = R$ cos. $\alpha = X$
F₁ sin. $a_1 + F_2$ sin. $a_2 + F_3$ sin. $a_3 + \dots = R$ sin. $\alpha = Y$

$$R = \sqrt{X^2 + Y^2}$$
cos. $\alpha = \frac{X}{R}$; sin. $\alpha = \frac{Y}{R}$; tang. $\alpha = \frac{Y}{X}$

Observons que les cosinus et les sinus doivent être positifs quand les forces tendent à augmenter les coordonnées positives, et qu'ils sont négatifs dans le cas contraire. Les forces P₁, F₂, F₃, sont toujours positives.

La valeur de R montre encore ici que l'équilibre ne peut avoir lieu dans le système, ou, en d'autres termes, que la résultante du système ne peut étre nulle qu'autant que l'on a à la fois

$$X = o \text{ et } Y = o \tag{90}$$

Péquilibre n'aurait donc pas lieu si une seule de ces équations était satisfaite ; la résultante serait alors parallèle à l'un des axes. Ainsi :

$$X = R \cos \alpha = 0,$$
 91)

Rn'étant pas nulle, suppose cos. a=0, ou a=90°; c'est-à-dire que la résultante serait parallèle à l'axe des Y, ou perpendiculaire à l'axe des X.

 $Y = R \sin \alpha = 0$ suppose $\alpha = 0$ ou 180° et la résult parallèle à l'axe des X ou perpendiculaire à celui des V

100. Je crois utile de donner ici une application numés de ces formules, dont on ne saisit pas toujours bien le sen remarquant que la table des sanus dispense de l'emploi logarithmes et abrège beaucoup ces calculs.

Applications numériques. Soient F₁, F₂, F₃,.. respectment égales à 20, 25 et 30 kilogrammes;

Les angles F_3 M $F_2 = 30^\circ$; F_2 M $F_1 = 28^\circ$, et F_1 M J_2 angle de F_1 avec l'axe des abscisses $= 20^\circ$;

On aura pour les angles respectifs formés par la dire des forces avec l'axe des X:

pour F_1 , $a_1 = 20^\circ$; pour F_2 , $a_2 = 48^\circ$; pour F_3 , $a_3 = 48^\circ$

$$X = R \cos. \alpha = 30 \times 0.2079117 + 25 \times 0.66915 + 20 \times 0.9396926$$

Y = R sin.
$$\alpha = 30 \times 0.9781476 + 25 \times 0.74319 + 20 \times 0.3420201$$

$$X=R\cos.~\alpha=41^{\rm k}.759468$$
 , $Y=R\sin.~\alpha=54^{\rm k}.76$

$$R = \sqrt{X^2 + Y^2} = 68^k.86857$$

C'est la grandeur de la résultante; pour obtenir sa :

tang.
$$\alpha = \frac{Y}{X} = 1.31140203$$

C'est la tangente de l'angle formé par la direction de sultante avec l'axe des X. Ce nombre répond à un an 52° 40° 3°/₇₉. En retranchant 48°, il reste 4° 40° 3°/₇₁ l'angle formé par la résultante avec la direction de dessus de cette dernière force.

101. Lorsque la direction de la résultante est connue, obtient la grandeur, sans extraction de racine, par le tion:

$$R = \frac{Y}{\sin \alpha} = 68^{kil}.86857$$

Les calculs sont un peu moins longs lorsque la direction le l'axe des X se confond avec celle de l'une des forces, wec MF₁, par exemple. Les données numériques restant comme ci-dessus, on trouverait:

Pria somme Y des composantes suivant 0 X, $X = 57^{\text{k}}.971269$; Pour celle Y des composantes suivant 0 Y, $Y = 37^{\text{k}}.178233$;

d'où
$$\frac{Y}{X} = 0.6413332 = \tan 32^{\circ} 40'^{20}/\tau_0$$

et
$$\frac{Y}{\sin 32^{\circ} 40'^{30}/_{79}} = R = 68^{kil}.86857$$

On remarque que, lorsque des forces situées dans un même plan sont en équilibre, leurs projections sur un même plan quelconque forment un système en équilibre.

102. Travail d'une force dont le point d'application ne se must pas dans la direction de cette force (fig. 17).—Nous avons (d'après M. Poncelet) appelé travail d'une force le produit de l'intensité de cette force par le chemin que décrit son point d'application dans la direction propre de cette force. Supposons maintenant pour exemple qu'une résistance queltaglisser dans une rainure MN; une force F dont la direction est oblique à la rainure entraîne la pièce M et lui fait parcourir un chemin e parallèle à la rainure dans un temps quelconque t, on demande le travail T de la force oblique F pendant ce temps.

Désignant par α l'angle de la direction de la force F avec la chemin e réellement décrit par son point d'application, et décomposant ce chemin e en deux composantes x et y, dirigées l'une x suivant F, l'autre y perpendiculaire à la direction de cette force, nous aurons, d'après la définition même du travail d'une force :

$$z = e \cos \alpha$$
, d'où $T = Fx = e \cos \alpha$. $F = eF \cos \alpha$ (92)

et il doit paraître évident que le chemin $y=e\sin a$ and donnera lieu à aucun travail, puisque ce chemin y ne pourrait fournir aucune composante dans la direction propre de la force F.

103. On voit donc que le travail T d'une force F oblique au chemin e que décrit son point d'application est le produit de cette force par ce chemin et par le cosinus de l'angle compris entre leurs directions.

On voit de plus que pour obtenir la valeur de ce travail, il est indifférent de projeter le chemin e sur la direction de la force F ou au contraire de projeter la force F sur la direction du chemin e, puisque e cos. a X F = F cos a. X e; toutefois ce dernier mode est généralement préférable, parce qu'il met à nu la composante F' de la force F qui est perpendiculaire au chemin décrit, composante qui ne travaille pas selon la véritable acception du mot travail dans la mécanique, mais qui produit souvent, comme dans le cas actuel, une pression

$$F' = F \sin_{\alpha} \alpha \tag{93}$$

contre des points, des lignes ou des surfaces fixes qu'il est souvent nécessaire d'évaluer.

104. Application numérique. — Soit $e = 3^{m}.50$, F = 12 kilogrammes, $\alpha = 20$ degrés et dès lors cos. $\alpha = 0.9396926$ et sin. $\alpha = 0.3420202$ (1).

On aurait done pour le travail :

 $T = eF\cos \alpha = 3.50 \times 12 \times 0.9397 = 39.46$ kilogrammetres et pour la pression F', perpendiculaire à la rainure:

$$F' = F \sin \alpha = 12 \times 0342 = 4.1$$
 kilogrammes;

cette force F' donnerait lieu ici à un frottement, ou résistance d'une nature particulière que nous ne nous proposons pas d'étudier dans ce petit livre.

⁽¹⁾ On trouve, dans mon Alde-mémoire des lingénieurs, une table des sinus, etsions, imagentes en cotangentes, de minute en minute à sops décimales.

b. Théorème.—Le travail de la résultante de deux forces quées à un même point est le somme algébrique des uns particle de ces forces sur ce point (fig. 18). Quelle misse être la direction du chemin élémentaire de que int M soit assujetti à décrire, décomposons la résultante ses deux composantes X Y parallèlement et perpendirement à la direction MA de ce chemin de; les compos perpendiculaires à MA ne travailleront pas, puisque int d'application des forces ne donnera aucun chemin leurs directions propres; les composantes Mr, Ma', Mô' lèles an chemin décrit par le point travailleront seules; à a:

 $\mathbf{M}r = \mathbf{M}a' - a'r = \mathbf{M}a' - \mathbf{M}b'$

r les triangles égaux $\mathbf{M}b^{\prime}b$, $\mathbf{R}ac$ donnent :

a'r = ac = Mb'

is **Mr.de**, **Md'.de**, **Mb'.de** sont évidemment les travaux sentaires simultanés de la résultante R et de ses composes X et Y; donc le travail de la résultante est la somme brique des travaux partiels de ses composantes.

insi 0 0, 0, étant pris pour représenter les inclinaisons R, A Ma, A Mb de la résultante R et de ses composantes t Y, on a:

$$R \cos \theta \cdot de = X \cos \theta_1 de + Y \cos \theta_2 \cdot de$$
 (94)

CHAPITRE VII.

Rotations.

06. Mouvement circulaire d'un point. — Lorsqu'un point triel p (fig. 19) tourne dans un seul et même plan perpendaire à un axe fixe A, en conservant toujours la même dice p à cet axe, on a coutume de rapporter son mouvement thi d'un autre point géométrique n situé sur la même lite p, à un sucre de l'axe fixe A. Soit alors d'a la fraction

finiment petite de la circonférence $2\pi = 6^m.2831853$ que point géométrique n, entrainé par le point matériel p tend décrire ou décrit en effet pendant l'un des instants égaux infiniment petits dt, da étaut un arc assez petit pour poupoir être considéré comme confondu avec sa tangente,

$$\frac{d\alpha}{dt} = \omega = \text{vitesse angulaire.} \tag{95}$$

eprésentera en général la vitesse absolue du point géomérique n et en même temps ce que l'on nomme la vitesse anulaire du point matériel p. Les vitesses absolues de l'un t l'autre point étant évidemment entre elles comme les disances respectives de ces points à l'axe fixe, on a en désinant par V la vitesse du point matériel au moment où la itesse angulaire de la droite A p est ω :

V:
$$\omega$$
 :: ρ : 1 mètre, d'où V = $\omega \rho = \rho \frac{d\alpha}{dt}$ et $\frac{V}{\rho} = \omega = \frac{d\alpha}{dt}$

107. La vitesse angulaire ω sera constante ou variable, elon qu'à des instants égaux et successifs dt correspondront des petits chemins successifs $d\alpha$ égaux ou inégaux entre eux.

Si la vitesse angulaire ω est variable, et par exemple croisante de $d\omega$ pendant l'instant dt,

$$\frac{d\omega}{dt}$$
 (97)

leviendra l'expression générale de l'accélération angulaire

$$\rho \, \frac{d\,\omega}{d\,t} = \frac{d\,v}{d\,t} \tag{98}$$

era l'acceleration (§ 28) du point matériel.

L'acceleration angulaire, nulle lorsque le mouvement an-

laire est uniforme, est constante lorsque ce mouvement i uniformément accéléré.

Exemples: — La terre accomplissant une révolution comite autour de son axe en 86164 secondes de temps moyen, us les points matériels qui en font partie sont animés d'une lesse angulaire

$$\omega = \frac{2 \pi}{86164^{\circ}} = 0^{m}.0000729...$$

: I'on sait que cette vitesse angulaire est parfaitement con-

Si l'aiguille des heures d'une pendule se mouvait d'un nouvement uniforme, sa vitesse angulaire serait donc à trèsseu près le double de celle de la terre.

On donne aux meules des moulins à blé une vitesse anguuire m d'autant plus grande que leur rayon extérieur R est

tus petit, et habituellement on fait $\omega = \frac{6}{R}$.

Longu'une roue de voiture roule, sans glisser, sur un san, la vitesse de translation u de son essieu est le produit le son rayon R par la vitesse angulaire ω de la roue autour le ca même essieu, et on a $u = \omega R$.

166. Force vive d'un corps tournant autour d'un axe fixe.

Nous avons appelé force vive d'un point matériel, dont le

poids est p, le produit de la masse $m=\frac{p}{g}$ de ce point par le turré v^2 de sa vitesse v. Lorsque tous les points d'un corps se meuvent d'un mouvement parallèle, la force vive du terps est évidemment le produit du carré de leur vitesse commune par la somme de toutes les masses, ou par la masse tette du corps, de sorte que si P est le poids total de ce terps et v la vitesse dont il est actuellement animé, sa masse

$$\frac{P}{q} v^a = \mathbb{M} v^a$$

steacore l'expression de sa force vive.

Mais lorsqu'un corps est assujetti à tourner autour axe fixe A (fig. 20), les vitesses de ses divers points n'or en général une seule et même valeur, car les espaces parcourent dans un même temps sont évidemment p tionnels à leurs distances à l'axe fixe. Soit alors m la

 $\frac{p}{g}$ de l'un quelconque des points du corps tournant, p stance de cette massule à l'axe de rotation, la vitesse à l'instant où la vitesse angulaire du corps est ω sera, c ce qu'on a vu plus haut:

$$v = \omega \rho$$

On aura donc, pour la force vive de cette masse m :

$$m v^2 = m \omega^2 \rho^2 = \omega^2 \cdot m \rho^2$$

et la vitesse angulaire ω de tous les points du corps é même, si nous désignons pour abréger par

$$\Sigma (m p^2) = m_1 p_1^2 + m_2 p_2^2 + m_3 p_3^2 + m_4 p_4^2 + .$$

la somme Σ des produits de chacune des petites mas m_2 m_3 m_4 qui composent la masse totale M par le ca leurs distances respectives à l'axe ρ_1 ρ_2 ρ_3 ρ_4 , nous aur

pour l'expression de la force vive totale du corps tou

On a donné, avec Euler, le nom de moment d'ine masse à ce produit Σ ($m \rho^2$). La force vive d'un corp nant est donc en général le produit du carré de sa angulaire par le moment d'inertie de masse de ce

109 Des moments d'inertie et des centres de gravité renverrons à notre Aide-mémoire des ingénieurs p détermination des moments d'inertie et celle des cent gravité des corps homogènes, remarquant seulement

1º Qu'une même masse homogène aura des momer

e, différents avec la position de l'axe autour duquel elle

Que le moment d'inertie d'une même masse homogène l'expression est la plus simple est celui qui se rapporte axe passant par le centre de gravité de cette masse; Que l'on passe de la connaissance de ce dernier l'à de tout autre moment d'inertie l' pris par rapport à utre axe parallèle au premier, en ajoutant simplement e produit de la masse tournante M par le carré D² de la mee D des deux axes, ainsi:

$$I' = I + MD^2$$

Que l'on a pour les moments d'inertie de masse pris rapport à un axe passant par le centre de gravité, sa-

ans le cas d'une tige droite homogène d'une petite section sverse, d'une longueur totale L tournant autour d'un axe sendiculaire à L et passant par son milieu, M étant la masse atte tige

$$\dot{\mathbf{I}} = \Sigma \ (m \, \rho^2) = \frac{1}{12} \, \mathbf{M} \, \mathbf{L}^2$$

e le cas d'un plan rectangulaire mince (fig. 21) tournant pradiculairement à sa face autour d'un axe passant par autre de figure du rectangle perpendiculairement à sa meur L, M étant la masse du plan.

$$i=\frac{1}{12}ML^2$$

indre plein tournant autour de son axe de figure, Rétant rayon et M sa masse

$$\dot{I} = \frac{1}{2} M R^2$$

phère pleine tournant autour de son diamètre 2 R, M étant nasse

$$\dot{I} = \frac{2}{5} \, M \, R^2$$

cône plein et droit tournant autour de son axe de figure, étant le rayon de sa base et M sa masse

$$i=\frac{3}{10}MR^2$$

110. Quant aux centres de gravité de ces mêmes cor supposés homogènes, tout le monde sait ou pressent que po la tige droite, le plan rectangulaire, le cylindre plein ou via la sphère pleine ou vide, il est au centre de figure ou det lume.

Pour le cône droit et plein, il est au quart de la hauteur partir de la base, ou aux trois quarts de cette hauteur à pa tir du sommet.

Le centre de gravité d'un corps solide se meut d'aillet comme le ferait un point matériel isolé ayant un poids és au poids total du système et qui serait soumis à toutes l forces extérieures transportées en ce point parallèlement elles-mêmes (voyez ma Mécanique des ingénieurs.)

111. Travail des forces qui agissent sur un corps traver par un axe fixe (fig. 20). Soit M un corps quelconque coupar un plan horizontal, plan dans lequel agissent deux forc F, F', et qui est traversé par un axe vertical fixe A auto duquel le corps peut tourner librement.

Traçons autour de l'axe fixe A une circonférence ayant a mêtre de rayon, et de son centre A menons des perpendic laires A a' ou r', A a ou r aux directions des forces F' et et supposons d'abord que la force F tende à faire tourner corps M dans le sens indiqué par la flèche, la force F' tel dant alors à empêcher ce mouvement; en d'autres terme considérons d'abord F comme force mouvante et F' comm force résistante.

Cela posé, évaluons les travaux mouvants et résistants po un mouvement infiniment petit du système.

Aa = r étant perpendiculaire à la direction de F, le poi d'application a de cette force se mouvra initialement dans direction propre de celle-ci, qui est évidemment tangente au cercle de rayon r désignant par $d\alpha$ le petit arc décrit dans le temps infiniment petit dt sur le cercle du rayon de 1 mètre, $rd\alpha$ sera l'arc décrit dans le même temps sur le cercle de rayon r. Or, pour un mouvement virtuel ou infiniment petit, cet arc $rd\alpha$ se confondra avec la petite tangente an décrite par le point d'application de F. On aura donc :

Travail moteur élémentaire $= + F r d \alpha$.

Mais le point d'application a' de la force résistante F' étant emporté lui-même initialement dans la direction, mais en sens contraire de F', on aura de même:

Travail résistant élémentaire de $F' = -F' r' d \alpha$.

A ce travail résistant de F', vient évidemment s'ajouter le travail élémentaire des forces d'inertie de toutes les molécules du corps M, ou la force vive élémentaire de ce corps.

Soft donc $\frac{p}{g} = m$ une des petites masses élémentaires de ce corps, ρ la distance de cette molécule à l'axe A, $\rho d \alpha$ sera le petit chemin qu'elle décrira dans le temps dt, et

$$m \rho \frac{d \alpha}{d t} = m \rho \omega$$

sera la quantité de mouvement qu'elle devrà acquérir dans l'instant dt; $\omega = \frac{d\alpha}{dt}$ désignant la vitesse angulaire qu'elle a dú prendre.

$$m \rho \frac{d \omega}{d t}$$

sera donc la force d'inertie que cette molécule oppose à l'acchération angulaire $\frac{d\omega}{dt}$. Or, $\rho d\alpha$ est évidemment le chemic toute cours not the independent yan be young Tay;

$$r = \frac{1}{4} \quad \dots = r := \frac{1}{4} : s = \pi : 2 u i u$$

tion areas can it more emergical trade of informerity to the trade of the trade of

$$\begin{array}{lll} & & & & & & & & \\ & & & & & & \\ & & & & & & \\ & & & & & & \\ & & & & & & \\ & & & & & \\ & & & & & \\ & & & & & \\ & & & & & \\ & & & & \\ & & & & \\ & & & & \\ & & & & \\ & & & \\ & & & \\ & & & \\ & & & \\ & & & \\ & & \\ & & \\ & & \\ & & \\ & & \\ & & \\ & & \\ & & \\ & & \\ & & \\ & & \\ & & \\ & & \\ & \\ & & \\$$

on the second of the TEV to make the translation of the TEV to the make the translation of the translation o

$$a = \frac{\overline{s} \cdot - \overline{s} \cdot \overline{a}}{\overline{s} \cdot \overline{a} \cdot \overline{s}} :$$

the second of the second of the first problem of the second of the secon

$$\frac{1}{2} z^{4} \Sigma r r z^{2} = Fr - Fr') z$$

dans les mouvements de rotation aussi bie

dans les mouvements de transport parallèles, la demise vive acquise, est numériquement égale à la comme alrique des travaux des forces qui l'ont produite.

onc, pour que la force vive acquise par le corps tournant vertu du travail des forces mouvante et résistante, soit le ; en d'autres termes, pour que les forces FF' laissent sorps tournant dans l'état de mouvement ou de repos dont seissait avant que ces forces lui aient été appliquées, il dra que l'équation

$$(\mathbf{F}\mathbf{r} - \mathbf{F}'\mathbf{r}') \alpha = \mathbf{z}$$
éro

l satisfaite. Ce qui suppose que l'on ait :

$$\mathbf{F} \mathbf{r} = \mathbf{F}' \mathbf{r}'$$

que les moments des forces mouvante et résistante soient soulents et de sens contraire, en appelant en général mont d'une force F, cette fraction Fr du travail $Fr\alpha$ de cette se, qui est le produit de son intensité F, par la plus courte tance r de sa direction au point ou axe fixe A.

La condition de l'égalité des moments suffisant pour assurer milibre du corps, quant à la rotation autour du point ou s fixe A, la statique, qui fait abstraction des qualités matelles des corps, de leur inertie, et souvent de ces corps remêmes, dit alors que deux forces sont en équilibre autour m point ou axe fixe, lorsque leurs moments par rapport est axe sont équivalents et de sens contraires.

112. Si les deux forces FF' tendaient à faire tourner le rps dans le même sens auteur du point fixe A, les équations nérales ci-dessus prendraient les formes :

$$\frac{1}{2} \omega^2 \Sigma (m \rho^2) = (Fr + F'r') \alpha$$

$$\omega = \frac{(Fr + F'r')}{\Sigma (m \rho^2)} t$$

the vitesse angulaire ω du corps croîtrait sans cosse avec le aps ℓ .

113. Quels que soient le sens et l'intensité des deux for FF' (fig. 22) qui tendent à faire tourner le corps autour point fixe A, le moment R p de leur résultante R est égal à somme algébrique ($Fr \pm F'r'$) des moments de ces forces peut toujours être substitué à cette somme; car si, ce dest toujours permis, on transporte les deux forces FF' de leur plan et suivant leurs directions; si l'on prend la diagon ou résultante R de ces forces, et que, du point fixe A, mène une perpendiculaire p à sa direction, on a, par un the rême de pure géométrie attribué à Varignon (Aide-mémodes ingénieurs, page 1158):

$$R_0 = Fr \pm F'r'$$

le signe supérieur devant être pris lorsque les forces tend à faire tourner dans le même sens, et le signe inférieur pe le cas où elles tendent à faire tourner en sens contraire.

Si, dans ce dernier cas, le point fixe A était situé sur la rection même de la résultante R, p étant alors zéro, cette pu sance et son moment disparaîtraient de l'équation ci-des et l'on retomberait sur le principe d'équilibre de rotation

$$\mathbf{F} \mathbf{r} = \mathbf{F}' \mathbf{r}'$$

de deux forces agissant autour d'un point fixe, principe est celui de tous les leviers dont A serait l'appui.

114. Réciproquement, si le moment Fr de la force qui te à faire tourner autour du point fixe A, moins le moment F de celle qui tend à faire tourner en sens contraire autour même point, est zéro, il faut en conclure que la résulta R de F et de F' passe par le point fixe A.

Cet axe fixe A est donc alors chargé par la résultante des deux forces FF'.

Or, si i est l'inclinaison mutuelle des directions de F et on a, pour obtenir cette charge R:

$$F^2 = F^2 + F'^2 + 2FF' \cos i$$

Denc si les forces FF' étaient parallèles et en équilibre autour du point fixe A, i = o donnant cos. i = 1, on aurait :

$$R^{2} = (F + F')^{2}$$
, ou $R = F + F'$

et la charge R sur l'axe serait alors égale à la somme des forces mouvantes et résistantes. Mais les moments F r et F'rétant alors égaux entre eux, toute droite l+l'=L qui, menée par le point fixe A. rencontrera les directions des forces FF', sera coupée au point A, en parties Il' telles, qu'on aura évidemment :

$$\frac{l}{l'} = \frac{r}{r'}$$
. Or, $\frac{r}{r'} = \frac{F'}{F}$; donc, $\frac{F'}{F} = \frac{l}{l'}$

lorsque deux forces parallèles sont en équilibre sur une droite passant par un point fixe, ce point fixe divise la droite en parties réciproquement proportionnelles à ces forces.

On tirerait des équations du travail et des forces vives une Sule d'autres théorèmes qui forment le fond des traités de statique. Mais ces théorèmes n'ont plus guère d'utilité que des les questions relatives à la stabilité des constructions; car, dans le calcul des machines, il y aura toujours avan-La leur préférer les considérations qui dérivent de la notion de travail des forces. Nous donnons ci-dessous quelques applications de ces théories.

115. Proposons-nous d'abord de déterminer comment les ressions ou poussées se répartissent dans une ferme en chartente.

Ferme sans tirant, appelons (fig. 23):

nte la poids moyen du mètre carré de toiture, y compris la couverture, les pannes, les chevrons, les arbalétriers;

L la demi-portée de la ferme;
(l'inclinaison des arbalétriers sur l'horizon;
d la distance d'une ferme à la sulvante;

R la résultante des efforts qui agissent au pied A balétrier;

a l'inclinaison de cette résultante sur la verticale;

$$a$$
 la longueur de l'arbalétrier $=\frac{L}{\cos i}$;

h la montée de la ferme = L tang. i;

 $\frac{p dL}{\cos i}$ sera la charge portée par chaque arbalétrier;

$$\frac{p dL}{\cos i} = P$$

et décomposons cet effort vertical P appliqué au mi chacun des arbalétriers en composantes parallèles app à leurs extrémités A, B, A'. Nous aurons ainsi trois forticales, savoir:

$$\frac{1}{2}$$
 P en A; $\frac{1}{2}$ P en A', et $2\left(\frac{P}{2}\right) = P$ en

Décomposant de nouveau cette dernière force P (ap en B) en deux autres z, z' dans le sens des arbalétri aura:

$$z = z' = \frac{P}{2\sin i}$$

pour la moitié des efforts exercés aux points A, A' direction des arbalétriers.

Transpertant z en A et l'y décomposant horizontale verticalement, on a pour la composante horizontale H la poussée horizontale :

$$H = H' = z \cos i = \frac{P}{2 \tan j, i} = \frac{PL}{2h}$$

et pour la composante verticale :

$$z \sin i = \frac{P}{2}$$

Ajoutant la composante verticale $\frac{1}{2}$ P qui agit déjà en A, on a pour l'effort vertical V total qui agit au pied de chaque arbalétrier :

Ainsi la résultante R de tous les efforts qui poussent le mur sur lequel pose la sablière, a pour intensité:

$$R = \sqrt{V^3 + H^2} = P \sqrt{1 + \frac{1}{4 \tan x^2 i}} = H \sqrt{1 + 4 \tan x^2 i}$$

Quant à sa direction, elle est déterminée par :

H=V tang.
$$\alpha$$
, d'où tang. $\alpha = \frac{1}{2 \tan \beta} = \frac{L}{2h}$

Ainsi la tangente de l'inclinaison I de la résultante par rapport à l'horizon est double de la tangente de l'inclinaison i du toit:

tang.
$$\dot{\mathbf{i}} = 2$$
 tang. $\dot{\mathbf{i}} = \frac{2h}{L}$

La demi-portée L restant la même, la valeur de i qui rendra minimum l'effort R sur le mur, est donnée par :

tang.
$$i = \sqrt{\frac{1}{2}}$$
, ou $h = 0.707$ L, ou $i = 35^{\circ}$ 16'

la poussée horizontale H devient, dans ce dernier cas :

$$H = P / \frac{1}{2} = 0.707 P$$

116. Ferme avec tirant— On opérerait pour ce cas comme pour le cas précèdent, et l'on parviendrait aux mêmes résultats, à cela près que :

$$H = \frac{P}{2 \text{ tang. } i} = \frac{PL}{2h} = -T$$

serait alors la valeur de la tension T exercée sur le tirant, et que la poussée horizontale H étant détruite par cette tension, la résultante R se réduirait à V = P, chaçun des murs d'appui ne subissant plus qu'une charge verticale P.

Si l'entrait était situé à une distance verticale x en contrebas du faite (fig. 24), on aurait pour sa tension T', à cause de l'égalité des moments:

T'
$$x = Hh = \frac{PL}{2}$$
, ou $T = \frac{PL}{2x}$

Voyez, pour d'autres applications du même genre, l'artick Poussée des charpentes de mon Aide-Mémoire des Ingé nieurs.

117. PROBLEME. — Un cylindre plein, dont le poids est P e le rayon R, roule sur la pente d'un plan incliné dont la longueur est L et la hauteur H; on demande la vitesse V acquise par son axe au bas du plan.

Puisque le cylindre roule, le travail PH = FL de la gravité, doit produire ici, non-seulement la force vive de translation $\frac{P}{g}$ V^2 du système, mais encore une autre force vive de rotation du cylindre autour de son axe de figure ; or, cette dernière est le produit du moment d'inertie Σ $(m \, \rho^2) = \frac{P}{2 \, g}$ R^2 par le carré ω^2 de la vitesse angulaire ω . Et comme, dans le cas dont il s'agit, on a ω R = V, la force vive de rotation devient $= \frac{P}{2 \, g}$ V^2 . Egalant le travail PH à la demi-somme de toutes les forces vives acquises, en a donc, en appelant i l'inclinaison du plan sur l'horizon :

$$PH = \frac{1}{2} \frac{P}{g} V^2 + \frac{1}{4} \frac{P}{g} V^2 = \frac{3}{4} \frac{P}{g} V^4$$

d'où résulte, pour la vitesse cherchée au bas du plan :

$$V_{i} = \frac{4}{3} g H = \frac{4}{3} g \sin i L$$

et pair la vibrase of lorsque l'ane est descendu seulement de h, ou n'a encore parcouru qu'une longueur l:

$$\varphi = \frac{4}{3}gh = \frac{4}{3}g\sin i \cdot i \cdot l$$

$$\varphi = \left[\frac{4}{3}gh\right] = \left[\frac{4}{3}g\sin i \cdot i \cdot l\right]$$

Si le cylindre avait gliesé sans frotter ni rouler le long du plan, son axe aixeit acquis, après être descendu de la hauter verticale à, une vitegee:

$$= \sqrt{2gh} - \sqrt{2g \sin i \cdot i}$$

ainsi, la vitesse v de translation est réduite à :

$$v = v \frac{2}{3}, \text{ on } v^2 = \frac{2}{3} w^2$$
where the lateral contraction.

Filtr obtain l'acceleration $\varphi = \frac{dv}{dt}$, on différentiera l'expression :

$$v^2 = \frac{4!}{2\pi} g \sin i \cdot l$$

d'remirquent qué di = v, en sura :

$$\varphi = \frac{dv}{dt} = \frac{2}{3} g \sin \theta$$

Ainsi la rotation n'empêche pas l'accélération de l'axe d'être emstante; seulement elle la réduit aux douce tiers de la valeur g. sin. é qu'elle hurait prise, si toutes les parties du cylinère eussent été seulement animées d'un mouvement de transport parallèle à la léngueur du plan.

In cylindre plein et homogène ne parcourt donc, en rouinit le long d'un plan incliné, que les deux tiers du chemin qu'il parcourrait dans le même temps, s'il glissait sans frott ni rouler le long du plan.

Voyez, pour le cas du cylindre creux et pour celui des sphér pleines et creuses, mon Aide-mémoire des ingénieurs, pa 1281, ou ma Mécanique des ingénieurs, première partie.

CHAPITRE VIII.

Quelques notions d'Hydraulique.

118. Principe fondamental. — Les liquides transmette dans tous les sens et également les pressions qu'on exerce leur surface. On connaît ce principe sous le nom d'égalité pression.

On fait ici abstraction de la pesanteur et de la compre sibilité du liquide.

Si donc une force P agit sur une partie A de la surfac d'un liquide renfermé dans un vase, la pression p qu'el exerce sur une autre partie de la surface ou sur la surfac totale a des parois mouillées, est:

$$p = \frac{a P}{A}$$

Si l'on rapporte la pression P à l'unité de surface (le ce timètre, décimètre carré), c'est-à-dire si l'on fait A = on a:

$$p = aP$$

La pression qu'éprouve en tous sens une molécule que conque d'un fluide pesant en équilibre dans un vase est éga au poids d'un filet vertical de ce fluide qui aurait pour hat teur la distance de cette molécule au plan de la surface si périeure du fluide.

Le fond d'un vase, quelle que soit la forme de ce vas pourvu que la base soit horizontale, éprouve donc, de la pa "u fluide qu'il contient et qui est en équilibre, une pression i poids P d'une colonne fluide qui aurait pour base ême du vase a et pour bauteur h la distance de ce lan de niveau, ou:

$$p = Pah$$

se était inclinée ou courbe, il faudrait compter la partir du centre de gravité de la surface de cette

; l'écoulement de l'eau.— Si sur les parois d'un vase 1 en communication avec l'atmosphère on perce un luide en sortira avec une vitesse v égale à celle qu'un ait acquise en tombant librement de la hauteur à entre l'orifice et le niveau de l'eau dans le vase; n imitant de point en point les raisonnements du a été traité de l'écoulement de l'air, on aurait, en né-1 double influence de la pression atmosphérique pole liquide à la fois de dedans en dehors et de dedans:

$$v = \sqrt{\frac{2 g p'}{\Pi'}}$$

pression par mètre carré que le liquide exercerait rifice, et II'= 1000 kilog. le poids du mètre cube h désignant la hauteur supposée constante du nieau au-dessus du centre de l'orifice, on a évidem-

$$p' = \Pi' h$$
, ou $h = \frac{p'}{\Pi'}$,
d'où $v = \sqrt{2gh} = 4^m.43 \sqrt{h}$

n faite de la résistance de l'air.

Problème.

au d'un réservoir restant constamment de 1m.224 de l'orifice de sortie, on demande quelle sera la sortique de l'eau à la sortie du réservoir?

On a $v=4^{\rm m}.43 \sqrt{h}=4^{\rm m}.43 \sqrt{1.2240}=4^{\rm m}.43 \times 1.$ = enfin 4.873, ou approximativement $4^{\rm m}.9$, c'est-à-dire qu'eau sortirait de l'orifice avec une vitesse de $4^{\rm m}.9$ par seconde C'est au moyen de cette formule qu'en a calculé la table su vante.

Vitesses par seconde, et Hauteurs de chute correspondante exprimées en mètres.

VITESSES	HAUTEURS	VITESSES	HAUTEURS	VITESSES	HAUTEURS
mètres.	mètres.	mètres.	mètres.	mètres.	mètres.
0.1	0.0005	2.5	0.319	4.9	1.224
0.2	0.0020	2.6	0.345	5.0	1.274
0.3	0.0046	2.7	0.372	5.1	1.326
0.4	0.0082	2.8	0.400	5.2	1.378
0.5	0.0127	2.9	0.429	5.3	1.432
0.6	0.0184	3.0	0.459	5.4	1.486
0.7	0.0250	3.1	0,490	5.5	1.542
0.8	0.0326	3.2	0 522	5.6	1.599
0.9	0.0413	3.3	0.555	5.7	1.656
1.0	0.0510	3.4	0.589	5.8	1.715
1.1	0.0617	3.5	0.624	5.9	1.774
1.2	0.0734	3.6	0.661	6.0	1.835
1.3	0.086	3.7	0.698	6.1	1.897
1.4	0.100	3.8	0.736	6.2	1.960
1.5	0.115	3.9	0.775	6.3	2.023
1.6	0.131	4.0	0.816	6.4	2.088
1.7	0.147	4.1	0.857	6.5	2.154
1.8	0.165	4.2	0.899	6.6	2.221
1.9 2.0	0.184	4.3	0.943	6.7	2.288
2.1	0.204	4.4	0.987	6.8	2.357
2.1	0.225 0.247	4.5	1.032	6.9	2.427
2.3	0.247	4.7	1.079 1.126	7.0	2.498
2.4	0.270	4.8	1.174	7.1	2.570
~.1	0.201	4.0	1,174	1.2	2.643

120, Si S est l'aire de l'orifice, Q la quantité ou volume d'eau écoule en une seconde, et qu'on appelle la dépense, on a

$$Q = Sv = 4^{m}.43 S \sqrt{h}$$
 mètres cubes,

L'orifice étant circulaire et d'un diamètre d

$$S = 0.785 d^3$$
, et $Q = 3.48 d^2 \sqrt{h}$ mètres cubes.

C'est la dépense théorique; mais de même que p our les gaz la dépense réelle est moindre. La veine fluide à sa sortie se contracte, et il en résulte une diminution dans le produit de l'écoulement. L'expérience a fait connaître que D étant la dépense théorique que nous savons trouver,

D x 0.62 est la dépense réelle si l'orifice est percé dans une mince paroi.

 $D \times 0.82$ est celle qui a lieu si l'écoulement se fait par un petit ajutage cylindrique, et elle devient $D \times 0.9$ si l'ajutage est conique.

Ces nombres 0.62, 0.82, 0.9 sont les coefficients de contraction de la veine fluide. Si nous désignons ce coefficient par m afin d'avoir une expression plus générale, Q désignant maintenant la dépense réelle, on a:

$$0 = m Sv = 3.48 d^2 m \sqrt{h}$$

Dans l'Art du Fontainier, les dépenses s'expriment en pouces d'eau; c'est le produit d'un tuyau de fontaine qui donnerait 20 mètres cubes d'eau en 24 heures, ou 0^{m.c.}.0002315 par seconde (1). Ainsi la dépense en pouces d'eau serait exprimée par:

$$Q = 15028 \ m \ d^2 \sqrt{h}$$
 pouces d'eau.

(1) Le pouce d'eay est réellement la quantité d'eau qui s'écoule en une minute par un orifice circulaire d'un pouce de diamètre, le centre étant enfoncé de 7 lignes audessons du niveau; mais les hydraulistes ont beaucoup varié sur ce produit. On entend anjourd'hui par pouce d'eau l'éconlement qui produit 679 pouces cubes par minute = 13.33 litres par minute = 560 pieds cabes en vingt-quatre beures = 19 9 mètres cabes en vingt-quatre beures = 500 litres ou kilogrammes pat heure. La ligne d'eau e

121. Si à un réservoir plein d'eau on adapte une corduite rectiligne d'une longueur L, ayant partout même diamètre D, et entièrement ouverte à son extrémité, H étant la hauteur du niveau de l'eau dans le réservoir au-dessus de l'extrémité du tuyau par laquelle l'eau s'écoule (si cette extrémité était elle-même submergée, il faudrait retrancher sa profondeur au-dessous de l'eau), v la vitesse d'écoulement, q le volume d'eau dépensé en une seconde; l'expérience a montré que l'on avait à peu près:

$$v = 26^{\text{m}}.40$$
 $\frac{\text{H D}}{\text{L} + 36 \text{ D}}$ $q = 20.73$ $\frac{\text{H D}^5}{\text{L} + 36 \text{ D}}$ met. cub.

ou Q désignant cette dépense en pouces d'eau :

Q = 87749
$$\frac{H D^{5}}{L}$$
 pouces.
D = 0m.01054 $\frac{L Q^{2}}{H}$

Ces formules sont suffisamment exactes pour la pratique. M. de Prony est parvenu aux formules suivantes, qui sont d'accord avec l'expérience pour des conduites qui ont jusqu'à 2280 mètres de longueur; mais il faut que $\frac{D}{L}$ ne dépasse pas $\frac{1}{100}$, D n'étant lui-même pas moindre qu'un centimètre.

Selon lui, l'unité de mesure étant le mètre :

$$v = 26.79$$
 $\sqrt{\frac{D \text{ H}}{L}}$

le 14se du pouce, ou 4.67 pouces cubes par minute = 55.5 litres par beure environ*
Nous évaluons ici le pouce d'eau à 20 mètres cubes au lieu de 19.2, pour plus de simplicité.

20 metres cubes sont se que M. de Prony appelle le double medule d'eau.

$$D = 0.1865 \frac{L q^2}{H}$$

Problème.

On demande de calculer, au moyen de la formule de M. de Frony, quelle serait la vitesse d'écoulement par un diamètre d'un décimètre, la longueur de la conduite étant de 20 mètres, et la hauteur du niveau au-dessus de l'orifice = 4^m. ?

on a
$$v = 26.79$$
 $\frac{\overline{D H}}{L} = 26.79$ $\frac{4}{200}$ $= 26.79 \times \frac{2}{14.14} = \frac{5358}{1414} = 3^{m}.789.$

DE L'AIR ATMOSPHÉRIQUE.

L'air est un fluide pesant. On prétend que cette vérité, supconnée même avant Aristote, n'a été véritablement démetrée qu'en 1640, par Galilée, et confirmée un peu plus les expériences de Torricelli et celles de Pascal.

La pression de l'air, comme celle de tous les autres fluides pesants, ne s'exerce pas seulement de haut en bas, elle comprime, dans tous les sens, les surfaces des corps que l'air touche: et comme il résulte des expériences de Pascal de l'air fait équilibre à une colonne de mercure de 28 poutes de hauteur, équivalente elle-même à une colonne d'eau de 32 pieds on à une colonne de mercure de 0^m.760, il en résulte que lorsqu'un corps est exposé à l'air, chaque point de sa surface est pressé, comme il le serait par le poids d'une colonne d'eau de 32 pieds de hauteur.

Problème.

Déterminer approximativement le poids de toute la masse d'air qui environne le globe.

Soit R le rayon moyen de la terre, r la hauteur donnée du filet de mercure auquel la pression de l'atmosphère fai équilibre; π le rapport de la circonférence au diamètre, la pesanteur spécifique du mercure. On cherchera les volumes de deux sphères, dont l'une a pour rayon R + r et l'autre R, et on retranchera le second volume du premier,

ce qui donne
$$\frac{4\pi (R+r)^3}{3} - \frac{4\pi R^3}{3}$$
$$= 4\pi \left(R^2r + r^2R + \frac{r^3}{3}\right)$$

On multipliera ce reste par D, et observant que les ter mes qui contiennent r², et à plus forte raison, r³, peuven sans erreur sensible être négligés, on aura pour l'expressio très-approchée du poids demandé:

4
$$\pi$$
 D R² $r = 12.56 \times 13.56 \times (6366198)^2 \times 0.76$
= 5,236,279,225,196,350,000 kilogrammes,

13.56 étant le poids spécifique du mercure, et 0.76 la hat teur moyenne du baromètre.

La densité des couches atmosphériques décroissant à me sure qu'on s'élève, il est clair que la colonne de mercur devra s'abaisser. Une évaluation grossière montre qu'en s'é levant de 10 mètres 1/2 le baromètre baisse à peu près d'u millimètre, ou 1 ligne pour 12 toises.

Tebleau des Pressions que supporte un mètre carré de surface, suivant les hauteurs du baromètre.

-	_	_		ونسبوهم	
EAUTEUR du tromètre en milli- mètres.	sur	du du baromètre en milli- mètres.	PRESSION sur un mètre carré en kilo- grammes.	HAUTEUR du baromètre en milli- mètres.	PRESSION sur un mètre carré en kilo- grammes.
millim. 500 510 520 530 540 550 560 570 580 590	kilog. 6793 6929 7065 7201 7336 7472 7608 7744 7880 8016	millim. 600 610 620 630 640 650 660 670 680	kilog. 8152 8287 8423 8559 8695 8831 8967 9103 9238 9374	millim. 700 710 720 730 740 750 760 770 780 790	kilog. 9510 9646 9782 9918 10054 10189 10325 10461 10597 10733

On voit que le baromètre étant à 780, une surface de 1 mêtre supporte 10597 kilog., et que cette énorme charge se rédait à 9782 kilog., quand le baromètre tombe à 720 : ainsi, la surface entière du corps étant à peu près de 1 mètre curé, nous sommes dans ces circonstances soulagés d'un poids de 815 kilog.

USAGE DU BAROMÈTRE POUR LA MESURE DES MAUTEURS.

Soit x la différence de niveau en mètres entre les deux stations, l la latitude du lieu qu'il n'est pas nécessaire de connaître exactement, H la hauteur du baromètre à la station inférieure, le thermomètre centigrade à l'air libre marquant T degrés, h, t, les mêmes choses à la station supé-

rieure, 9 la différence de température du baromètre des les deux stations, on a :

$$x = a' \log H - \log h - 0.00008$$
) [1 + 0.002 (T + t)] (1 + a cas. 2 l), le log. de a étant 4.2646526 et celui de a = 3.45287.

Analisation à Roma des andestions de M. Donner

Application à l'une des opérations de M. RAMOND, sur le Pry-de-Dôme.

Baromètres.
Clermont. . . H =
$$72^{cm}$$
.852
Puy-de-Dôme. $h = 70$. 565

$$T = 28^{o}.3$$

$$t = 25^{o}.5$$

$$24^{o}.7$$

$$27^{o}.8$$
T + $t = 53^{o}.5$ | $\theta = -3.1$
Log. $\alpha = 3.45287$
Log. $\cos 2t = 2.42746$

$$- 0.00008 \quad \theta = + 25$$
log. $\lambda = 1.84859$

$$0.01410$$
log. $\alpha = 4.26465$
log. 1.1076 = 0.04438
$$... \log = 2.14922$$
Nombre = 0.000076
$$1 + \alpha \cos = 0.999924. . . . log. = 1.99997$$
log. $\alpha = 2.45822$

qui répond à x = 287.22.

On doit à M. Oltmans des tables qui n'exigent point : calcul aussi long pour arriver au résultat; on les trouve ch que année dans l'Annuaire du Bureau des longitudes.

L'air est non-seulement pesant, il est en outre éminer ment compressible et dilatable. Si l'on suppose d'abord que sa température reste invariable, on peut admettre, avec in riotte, que p et p'étant les pressions par mêtre carré exe cées contre les enveloppes qui les contiennent par les volumes.

• vet v' d'une même masse d'air, les produits pv, p'v' de ces volumes par les pressions qu'ils subissent ou qu'ils exercent restent constants; d'où,

en réalité, l'air se comprime un peu plus que cette loi dite de Mariotte ne le suppose.

L'air se dilate, d'ailleurs, pour chaque degré centigrade du thermomètre de la fraction 0.003665 du volume qu'il occupait à la température zéro, désignant par t et t' les températures en degrés centigrades d'une même masse d'air, par p d'p' les pressions par mètre carré qui correspondent aux valumes v et v' de cette masse; on aura donc, entre ces quantités, la relation

$$pv(1+at') = p'v'(1+at)$$

en falgant 0.003065 == a.

Le poids du mètre cube d'air à zéro et sous la pression d'une colonne de mercure de 0=.760 de hauteur ayant été dissible = II e = 4 299 environ; on a, dès lors, pour le publis « du mètre cube d'air à s' degrés au-dessus de zéro et la pression d'une colonne de mercure d'une hauteur h

$$H = \frac{\Pi_0 h}{0.760 (1 + at)}$$

Problème.

On demande s'il est possible de produire un vide parfait sous le récipient d'une machine pneumatique.

Que V représente le volume du récipient et v celui du corps de pompe. Lorsque le piston s'élèvera, l'air du récipient, en vertu de sa force élastique, se répandra dans le corps de pompe, et occupera par conséquent l'espace total V + v. Il entrera donc dans le corps de pompe une portion de sa masse

représentée par v+v, et cette portion ne rentrera jam-

dans le récipient. Si l'on désigne par 1 la quantité d'ais s'y trouvait d'abord, on voit qu'après le premier cou piston elle se trouvera réduite à $1 - \frac{4}{V + v} = \frac{1}{V + v}$

Après le second coup de piston, elle ne sera plus que $\frac{V}{V}$ de ce qu'elle était après le premier, c'est-à-dire qu'elle $\left(\frac{V}{V+v}\right)^2$. En continuant à raisonner ainsi, en voit près

coups de piston, les quantités enlevées sont

$$\frac{v}{V+v}$$
, $\frac{vV}{(V+v)^2}$, $\frac{vV^2}{(v+V)^6}$, $\frac{vV^3}{(v+V)^4}$, $\frac{vV^3}{(v+V)^4}$ et qu'il reste successivement dans la machine les fraction ce volume exprimées par

 $\frac{V}{V+v}$, $\frac{V^2}{(V+v)^2}$, $\frac{V^3}{(V+v)^3}$, $\frac{V^4}{(V+v)^4}$, $\frac{V^6}{(V+v)^4}$, $\frac{V^6}{(V+v)^6}$, $\frac{V^8}{(V+v)^8}$, qui représente la quantité d'air restante, ne

jamais devenir nulle, bien qu'elle aille toujours en s'affa sant à mesure que n augmente. Si l'on demandait :

Problème.

Quelle est la quantité d'air extraite après n coups de ton?

It est clair qu'il faudrait trouver la somme S des te d'une progression par quotient, dont le premier term ici $\frac{v}{V + v}$.

La raison $\frac{V}{V+v}$ et le dernier terme $\frac{vV^{n-1}}{(V+n)^n}$, on obtiendrait (voyes an Dictionnaire, à la fin du volume, le mot **Progression**) s

$$\mathbf{S} = 1 - \frac{\mathbf{V}^*}{(\mathbf{V} + \mathbf{v})^n}.$$

Problème.

Le repport entre la capacité d'un des deux corps de pompe d'une machine pneumatique, et un ballon dans lequel on veut faire le vide, est 5 : 12. Le ballon contient 5th: 35 d'air; en demande combien il restera d'air, après huit coups de patien, et l'on demande ansei les quantités extraites, et les restes, après le premier, le deuxième, le troisième coup de pisten ? Les formules donnent, ==

Coups de piston.	Quantités extraites en litre.	Restes en litre.		
	1.573	2.776		
	1.111			
	0.784			
4	0.553	1.328		
	0.391			
	0.276			
	0.195			
_	0.137			

il reste donc, après huit coups de piston, 0.330.

Sous une seule pression atmosphérique, la densité de l'air étant à peu près la 770° partie de la densité de l'eau, il en résulte que sous une pression de 770 atmosphères, l'air est aussi dense que l'eau. Ainsi, au fond de la mer, à une programdeur de 770 mis 32 pieds, ou de 24,640 pieds, qui font à peu près tienz lieues, l'air serait plus pesant que l'eau, et, quoiqu'à l'état gazeux, il ne pourrait point s'élever pour venir à la surface.

DILATATION.

La plupart des corps se dilatent quand la temp lève, et se condensent quand elle s'abaisse.

La dilatation est linéaire, superficielle ou cub que l'on considère la longueur, la surface ou le corps qui y est soumis : δ étant la dilatation lin dilatation superficielle, et Δ la dilatation cubiqu relations approchées :

Dans un même corps solide, la dilatation lin être proportionnelle au nombre des degrés du the comptés depuis 0 jusqu'à 100°.

Cette dilatation varie, d'ailleurs, pour chaque doit à Laplace et Lavoisier une table de ces dilat les corps les plus employés dans les arts.

δ étant la dilatation linéaire du corps par degré le 1000° du nombre de la table, ou le 80°, si l'or thermomètre dit de Réaumur; t le nombre de longueur à 0, l' celle du corps dilaté, S la surfac surface après la dilatation, V le volume à θ, V du corps dilaté.

On a assez exactement pour la pratique :

$$V' = V (1 \pm 3 \delta t)$$

 $S' = S (1 \pm 2 \delta t)$
 $V' = V (1 \pm \delta t)$

On se sert du signe supérieur ou inférieur sel augmentation ou diminution de chaleur.

Ces formules exigent qu'on connaisse les dim mais si l'on voulait connaître une dimension V température t'', au moyen des dimensions V'S' l température t', on se servirait de :

dilatations linéaires qu'éprouvent différentes sub-, depuis le terme de la congélation de l'eau jusqu'à son ébullition, d'après MM. LAPLACE et LAVOISIER.

NOMS	DHATATIONS				
s substances.	en décimales.	en fractions vulgaires.			
on trempé	0.0010791	1/927			
de coupelle	0.0019097	1/523			
. 	0.0017173	1/502			
jaune ou laiton	0.0018782	1/533			
le Falmouth	0.0021730	1/462			
ux forgé	0.0012205	1/819			
ıd passé à la filière.	0.0012350	1/812			
lass anglais	0.0008117	1/1248			
départ	0.0014661	1/682			
titre de Paris	0.0015515	1/645			
3	0.0008565	1/1167			
	0.0028484	1/356			
de Saint-Gobain	0.0008909	1/1122			

rcure se dilate, en volume, depuis zéro [u'à l'eau bouillante, de. 0.018018

L'eau, de	0.
L'alcool, de	0,
Tous les gaz, à peu de chose près, comme	
l'air atmosphérique, de	0.
nombre qui correspond à la fraction vulgaire	

Personne n'ignore que pour que le mouvement de à pendules soit régulier, il est nécessaire que la loi pendule soit constante, c'est-à-dire que le système composant le pendule soit tel, que les dilatations o tractions causées par le changement de températur pensent. Le premier appareil de ce genre fut, dit giné et employé par Graham, célèbre horloger at tige de son pendule était en fer; mais, au lieu d'u métallique, il y avait adapté un vase de verre qu'i sait en partie de mercure. (Voyez fig. 26.)

La température s'élevant, la tige s'allonge, et le cend; mais le mercure se dilate, et le centre de g lève au-dessus du fond du vase. Pour simplifier question, nous supposerons que la tige est de verr le vase qui contient le mercure, et nous demandoi

Problème.

Connaissant les dilatations du mercure et du vi que les longueurs des diverses parties de l'appare termine par le calcul la quantité de mercure qu'il tre dans le vase pour que le centre d'oscillation du ne monte ni ne descende quand la température va

Soit CD = l, la hauteur inconnue du mercur centre de gravité du cylindre de mercure se trouver au milieu de sa hauteur, c'est-à-dire à une distant du vase = $\frac{y}{2}$. La distance de ce point à l'axe d sion C sera donc $l = \frac{y}{2}$, que nous nommerons L.

expression qu'il faut rendre constante, en faisant entrer dans le calcul les dilatations des diverses matières.

r étant le rayon du cylindre de mercure à la température initials, on aura pour son volume v:

$$v = \pi r^2 y$$

A t degrés, le rayon r du vase deviendra r (1 + kt), k étant la dilatation linéaire du verre, mais y variera aussi et deviendra, par exemple y'; en même temps le volume v du mercure deviendra v (1 + k''t), k'' désignant la dilatation cubique du mercure, de sorte que l'on aura :

$$v(1+k^{\mu}t) = \pi r^2 (1+kt)^2 y'$$

divisant cette équation par la précédente, on a :

$$\frac{v(1+k^nt)}{v} = \frac{\pi r^2 (1+kt)^2 y'}{\pi r^2 y},$$

$$y' = y \frac{(1+k^nt)}{(1+k^nt)^2}.$$

ďoù

= la hauteur du mercure dans le vase après le changement de température; mais k'' et k étant des fractions extrêmement petites, on peut en négliger les carrés et les produits pour ne conserver que les premières puissances, cette expression devient ainsi :

$$y' = y + y (k'' - 2k) t.$$

Cala posé, reprenons l'équation :

$$\mathbf{L} = \mathbf{l} - \frac{\mathbf{y}}{2}.$$

La température s'élevant de t degrés, sa nouvelle valeur L' deviendra, à cause de la dilatation :

$$\mathbf{L}' = \mathbf{l} - \frac{\mathbf{y}}{2} + \left(\mathbf{l}\,\mathbf{k} - \frac{\mathbf{y}}{2}\,(\mathbf{k}'' - 2\,\mathbf{k})\right)t;$$

mais puisque le problème exige que cette valeur soit égale

Mathématiques appliquées. 10

à la première, il faut egaler à 0 le terme variable affi f, et chercher, d'après cette condition, la valeur de 3 donc

$$\left(lk-\frac{y}{2}\left(k''-2k\right)\right)t=0,$$
 d'où
$$2lk-y\left(k''-2k\right)=0,$$
 d'où enfin
$$y=l\frac{2k}{k''-k}.$$

La dilatation linéaire du verre, ou k, est 0.0000087 dilatation cubique du mercure ou k''=0.00018477 substituant ces nombres dans la formule, on trouve

$$y = \frac{l}{9.55}$$

d'où l'on voit que la longueur du cylindre de mercu être à très-peu de chose près le ¹/₁₀ de la longueur to l'appareil.

Problème.

Quelles doivent être les longueurs des tringles de ca de fer d'un pendule composé de quatre châssis asse comme le représente la figure 27, pour que la longue du pendule demeure constante, malgré les changem température?

Appelons L la longueur GS; l = AC = BD = lo des tringles extérieures en fer; l' = A'C' = B'D' = lo des tringles intérieures; $\lambda = AC = bd = longueur d$ gles de cuivre, et $\lambda' = a'c' = b'd' = longueur des t$ intérieures de cuivre; SF = a, TG = T = la ve pendule fixée au point T, mais glissant à frottement à CD et c'd', F = dilatation du fer C celle du cuivre.

De la seule inspection de la figure, on déduit cette tion :

$$L = a + l + l' + T - \lambda - \lambda'.$$

Pour é degrés en aura la nouvelle valeur :

$$L' = a + l + l' + T - \lambda - \lambda' + ((a + l + l' + T) F - (\lambda + \lambda') G) t.$$

De sorte que, pour l'immobilité du centre de gravité, il faut, de même que dans le problème précédent, poser la condition

$$(a+l+l+T+T) F-(\lambda+\lambda') C=0;$$

mais notre première équation donne :

$$a+l+l+T=L+\lambda+\lambda'.$$

En substituant cette valeur dans la dernière, il vient :

$$(L+\lambda+\lambda')F-(\lambda+\lambda')C=0$$
,

ďoù

$$(\lambda + \lambda')$$
 (C - F) = LF,

d'où enfin
$$\lambda + \lambda' = \frac{LF}{C - F}$$
.

Mais la dilatation du cuivre est à celle du fer, à très-pet prin, comme 5 est à 3; on a donc

$$\lambda + \lambda' = \frac{L3}{5-3} = \frac{3}{2} L,$$

c'est à dire que pour que la compensation soit établie, il far dense le système actuel à la so. donner dans le système actuel à la som to des tringle cutvre une valeur égale à trois fois la 2000 de 1800 de cuivre une valeur égale à trois fois la de man des parell.

In général, pour ou il y ait com

Peir compare la socalcs de l'un des métaux, à la sométal, ces nombres soient entre
métal, ces nombres respectives. Petrosepare la somme des longues de l'un des métaux, à la somme des longues de l'un des métaux, à la somme des longues de l'un des métaux, à la somme des longues de l'un des métaux, à la somme de l'un des métaux, à la somme des longues de l'un des métaux, à la somme des longues de l'un des métaux, à la somme des longues de l'un des métaux de l'un de l'un des métaux de l'u Peir sempare la somme des long de la comparte de l'un des métaux, à la somme métal, ces nombres soient entre diffatations linéaires respectives. Petrésempare la sommo des métaux, à la somme de la des métaux, à la somme métal, ces nombres soient entre délatations linéaires respectives.

THE REPORT OF THE PARTY OF THE SAIDES.

THE THE ADDRESS AT CORPORATE The second of the second controller - attuett "tille be l'entre, et tendaiand the second of the second design and the state of t the second to the equipment espaces, et l in the service manages that desiris Control to the are to the bounds. Consumbation traction in the man in a part of taggrounder, et and for the committee of the matrice of characters to the the thing of the second of the dentity and the second and the second and the second seconds. TO THE REPORT OF THE PARTY OF THE PROPERTY OF THE SERVICE OF THE PARTY the commence of the first of the less land Le come les les répondents les matremarents et ra 1991 - The second of miles in the Fire Leffer de ce rant court of the section of the contract of the section the property of the state of the 1900 server lears den A training the mineral and the result are "Mariffer les premigeneral to grade main an mattered it we make the period day Name of the contract of anticontract of the attention, sion tantani, in the time two and the particle montements tea ea e la la ple la pesantian un plafació tendate d'abo Acres Marie Contraction

Open le contra comme samuent rapportes par tous les crays de pay que, fait source our rédulité tous ceur vient de puisse dont dest question in. La dimension tour mont des partes le for employées à ce prétende de la mont tout tous que la moin les poussée des mun ranges la fontanément le ma écrous.

CHAPITRE IX.

Du Son.

on est le résultat de certains mouvements vibratoires is dans les corps susceptibles de ces mouvements. Ces ons sont communiquées à l'air, et de l'air à l'oreille. on ne se transmet point dans le vide.

ou moins les vibrations du corps sonore sont rapides, son est aigu ou grave, et les limites de cette rapidité 2 et 8200 vibrations par seconde; le son produit par ribrations par seconde n'est même plus appréciable; est donné par un tuyau d'orgue de 32 pieds de lon, ouvert à son extrémité. Un son fort ou faible parcourt l'air 337.118 par seconde. (Quand on n'a pas besoin grande exactitude, on prend 340 mètres en nombres pour la vitesse du son.) Cette vitesse est la même à les hauteurs de l'atmosphère qu'au niveau de la mer, pérature étant supposée constante; mais elle est beauplus grande dans les solides et dans les liquides que les gaz.

Problème.

observateur, situé à une certaine distance d'un édifice e à produire un écho, a remarqué un chasseur placé eni et le même édifice. Le chasseur fait feu, et il s'écoule secondes entre cet instant et celui où il entend l'exploquatre secondes plus tard, il entend le coup répété une de fois. A quelle distance de l'observateur se trouvent asseur et l'édifice?

son parcourt 340 mètres par seconde. Le chasseur est à $3 \times 340 = 1020$; mais en même temps que le son par-à l'observateur, il s'avance vers l'édifice avec la même e, le frappe, et, dans l'exemple actuel, il est déjà sur le

retour lorsque l'explosion frappe pour la première fois son oreille. Il a donc mis, en effet, 4+3=7" à lui parvenir, c'est-à-dire qu'il a parcouru 2380 mètres. Or, 2380 -1020=1360, la moitié de ce nombre =680 sera la distance du chasseur à l'édifice, et 1020+680=1700 mètres sera celle de l'observateur à l'édifice.

Vibrations des cordes. — Soit une corde cyliadrique de rayon r, de longueur l, tendue par un poids P attaché à une de ses extrémités, δ ce que pèse l'unité de volume de la matière qui la compose, π la demi-conférence dont le rayon est 1, N le nombre de vibrations faites par la corde, dans un temps donné T; soit enfin, g la gravité, V le volume de la corde, P son poids; on démontre qu'on a, entre ces diverses quantités, les relations suivantes :

Si n n' sont les nombres de vibrations de deux cordes égales, tendues par des poids P P', ou de longueurs différentes l l', on a :

$$\frac{n}{n'} = \frac{VP}{VP'} = \frac{l'}{l}.$$

Problème.

On demande de déterminer le nombre de vibrations pour tous les sons de la gamme naturelle majeure, en regardant comme son fondamental celui que rend une corde vibrant dans longueur, et sachant que les longueurs des cordes

lantes à ces sons

$$= 1 \frac{8}{9} \frac{4}{5} \frac{3}{4} \frac{2}{3} \frac{3}{5} \frac{8}{15} \frac{1}{2}$$

$$N = \frac{\sqrt{gP}}{21\sqrt{2}}$$

it pour ré, l'étant l'unité,

$$N = \frac{\sqrt{gP}}{r^{8}/_{9} l \sqrt{\pi \delta}} = \frac{9\sqrt{gP}}{8 r l \sqrt{\pi \delta}},$$
wi,
$$N = \frac{5\sqrt{gP}}{4 r l \sqrt{\pi \delta}};$$

$$fa, \qquad N = \frac{4\sqrt{gP}}{3 r l \sqrt{\pi \delta}},$$

si de suite, d'où l'on voit qu'en faisant

$$\frac{\sqrt{gP}}{rl\sqrt{\pi\delta}}=1,$$

ra pour les nombres relatifs de vibrations :

Observation.

voit que l'octave est donnée par la projité de la longue corde : il n'y a donc rien de na la projité de la longue corde : il n'y a sonc rien de par la moitte que de prolon iries autant qu'en le veudra la facille que de prolon xemple sersiont rendere corde: uny a concrien de protor iries autant qu'en le veudra la facile que de protor remple, seraient rendues protor de la facile que de protor remple, seraient rendues protor de facile que de protor remple, seraient rendues protor facile que de protor de facile que de protor remple, seraient rendues protor facile que de protor de facile que de protor remple, seraient rendues protor facile que de protor remple, seraient remple, serai

de la corde totale, on aurait donc :

$$\frac{8}{9} \times \frac{1}{2}$$
, $\frac{8}{9} \times \frac{1}{4}$, $\frac{8}{9} \times \frac{1}{8} = \frac{4}{9}$, $\frac{2}{9}$, $\frac{1}{9}$

pour les longueurs de ¹rd, ²rd, ³rd, etc., le nombre de vibrations correspondantes serait $\frac{9}{4}$, $\frac{9}{2}$, 9...

Problème.

On appelle intervalle de deux se s le rapport des nombres de vibrations relatives à ces deux sons. On demande de trouver les intervalles des tons successifs de la gamme ci-dessus.

On aura de ut à ré
$$\frac{9}{8} = \frac{9}{8}$$
,
de ré à mi $\frac{6/4}{9/8} = \frac{40}{36} = \frac{10}{9}$,
de mi à fa $\frac{3/4}{4/5} = \frac{16}{15}$,

et on formerait la série suivante :

Tons mineurs. De ut à rd	Fons majeurs. 9 8	Semi-tons majeurs.
mi λ fa fa λ sol sol λ la $\frac{10}{9}$	9 8	16 15
la là si	9 8	161

On voit donc qu'on appelle ton majeur l'intervalle $\frac{9}{8}$, et ton mineur celui $\frac{10}{9}$.

Problème.

Une note est diésée ou bémolisée selon que sa valeur primitive (le nombre de vibrations) est multipliée par $\frac{25}{24}$ ou par $\frac{24}{25}$. On demande le nombre de vibrations correspondant à toutes les notes diésées ou bémolisées de la gamme. On trouve, pour le nombre relatif de vibrations, us étant

On trouve, pour le nombre relatif de vibrations, us étant toujours l'unité:

	Motes.					Vibra	ations.	
Ut		=	1				1	
Üŧ	dièse	-					25 24	
R#	bém ol	=	$\frac{9}{8}$ ×	24 =	= <u>216</u> =			
Ré		=			• • • • •		9 8	
Ré	dièse	=	$\frac{9}{8} \times$	(25 =	= 225	_		
Mi	bémol	=	$\frac{5}{4} \times$	24 =	$=\frac{192}{120}$	≟ . •	<u>6</u>	
Mi		=	• • •	• • • •	• .		. ~	4
Mi	dièse	=	$\frac{5}{4} \times$	25	, , ,	• • • •	•	125
Fa	bémol	-	$\frac{4}{3}$ \times	24	,	, ,	•	
Fa		=	• • • •			`•	/	•

For diese
$$=$$
 $\frac{4}{3} \times \frac{25}{24} = \frac{189}{72} = ... \frac{25}{18}$

Sol bémol $=$ $\frac{3}{2} \times \frac{24}{25} = \frac{72}{59} = ... \frac{35}{25}$

Sol $=$ $\frac{3}{2}$

Sol dièse $=$ $\frac{3}{2} \times \frac{25}{24} = \frac{75}{48} = ... \frac{25}{16}$

La bémol $=$ $\frac{5}{3} \times \frac{24}{25} = \frac{128}{75} = ... \frac{8}{5}$

La dièse $=$ $\frac{5}{3} \times \frac{25}{24} = ... \frac{125}{72}$

Si bémol $=$ $\frac{15}{8} \times \frac{21}{25} = \frac{360}{200} = ... \frac{9}{5}$

Si $=$... $\frac{15}{8}$

Si dièse $=$ $\frac{15}{8} \times \frac{25}{24} = \frac{375}{192} = ... \frac{125}{64}$

Ut bémol $=$ $2 \times \frac{24}{25} = ... \times \frac{48}{25}$

Ut $=$ 25

Il suffit pour les octaves plus basses ou plus élevées multiplier ou de diviser ces valeurs par la puissance d qui marque le rang de ces octaves.

Problème.

On demande de composer une série de sons qui comm cent par le sol de la gamme naturelle d'ut, et dont les tervalles se succèdent dans le même ordre que ceux de c gamme. lomperons les infervalles des deux gammes; en a, comme la l'avons vu :

On voit ous dans chacune les intervalles de la première à seconde mete et de la seconde à la troisième, différent fort u; on effet, le rapport de ces intervalles est $\frac{10/6}{2/4} = \frac{80}{21}$ qui diffère de l'anité que de 1. Cette quantité est inappréble à l'orelle; il n'y a donc pas lieu d'altérer ces interlles, et généralement on peut confondre, dans la pratique la musique, l'intervalle — avec celui —; les intervalles ; sei à fa, de fa à sol, de sol à la, dans la première, sont cactement les mêmes que ceux de si à ut, de ut à re, de i à mi, dans la seconde ; mais l'intervalle — de la à si, ffère sensiblement de celui $\frac{16}{15}$ de mi à fa. On ne peut reinser le sui, car on altérerait son intervalle au vé, qui t ce qu'il con tre disser le fa en le mulupone disser le fa en le mulupon d'a fa deviendra $\frac{16}{15} \times \frac{25}{24}$ regivalent, comme l'on sait, set ainsi élevé d'a sait de viendre d'a sait d st ce qu'il doit être pour le but que l'on divalle au la rolle de propose. Il faut 10 sound her ton gone by $\frac{9}{8} \times \frac{24}{25} = \frac{27}{25}$, et c'est ce qu'il doit être; qu'il doit être; qu'il doit être; qu'il égal à $\frac{16}{15}$, en le multipliant par $\frac{81}{80}$, qu'il doit être; qu'il doit être;

Il suffit donc, lorsqu'on veut prendre sol pe de diéser le fa.

Si l'on eut pris fa pour tonique, on eut trouvé bémoliser le si.

Tartini a, le premier, reconnu que lorsqu'on i à la fois deux cordes assez rapprochées, et do sons différents, un troisième son grave et faible se fait entendre en même temps; il n'examina p toutes les circonstances de ce phénomène. Le gu a, depuis, complété la série de ces expériences; qu'au lieu d'une résultante, il y en avait le plus seconde plus ou moins sensible, et il est parvent fort simple. Les deux sons soumis à l'expérience présentés l'un par son nombre de vibrations n, e le nombre n + m, les deux résultantes sont ce (n-m) et m.

Problème.

On demande la résultante de la consonnance sur étant 1 et soi $\frac{3}{2}$, on a n=1, n+m=m=0.5. Les résultantes sont donc n-m=1 et m=0.5, c'est-à-dire qu'elles sont toutes deux qu'on obtient l'ut au-dessous de celui dont on e

Problème.

On demande de déterminer le nombre absolu d

que font par seconde les quatre cordes à vide du violoncelle st, sol, ré, la, supposant que l'ut fondamental qui répond an son le plus bas du bourdon, fasse 125 vibrations simples par seconde.

Il est clair que les vibrations correspondantes sont entre elles comme les nombres de la table :

$$1:\frac{3}{2}:\frac{9}{4}:\frac{10}{3}$$

ou comme leurs octaves; il suffit donc de multiplier ces nombres par 125, et l'on obtient

ut sol ré la
$$125: 187^{1/2} 281^{1/4}: 416^{2/3}$$
.

Ξ.

京日 日本元日日

Personne n'ignore que dans les instruments à sons fixes, tels que le plano, l'orgue, la guitare, les instruments à vent, les dièses et les bémols sont confondus, c'est-à-dire qu'une nete inférieure diésée est la même que la note supérieure bémeliée. Nous avons vu cependant que ces sons ne devaient pont être confondus, puisqu'ils n'avaient pas la même valur. On peut donc dire qu'à la rigueur les instruments à sus fixes ne sont jamais justes; on y divise la gamme en dons demi-tons égaux en intervalles, et c'est en cela que consiste le tempérament. On faisait autrefois subir des altérations aux accords les moins usités; aujourd'hui que l'art innical s'est perfectionné, et qu'il n'existe plus d'accords qu'on puisse regarder comme rarement employés, on est reven an tempérament égal.

Problème.

Cela posé, et remarquant d'une part que les nombres de vibrations accomplies en une seconde, par les diverses parties d'une même corde vibrante sont, en raison inverse, des longueurs de ces parties; — et de l'autre, que, sous la même temion. les sons émis respectivement par une corde vibrante

Mathématiques appliquées.

et par la moitié de cette corde sont, entre eux, à interralle. d'octave, on demande les longueurs relatives des diverses parties d'une corde de 1 mètre qui donneraient les onze demi-122

La question revient à celle-ci : insérer 11 moyens proportionnels géométriques entre 1 et 0.5, ce qui conduirait à l'extons intermediaires. traction d'une racine douzième

$$q = \sqrt{\frac{1}{2}}$$

qu'on obtient avec assez d'approximation par logarithm (p. 1054)

$$q = \frac{0.3010300}{12} = 0.02508583$$

q = 1.059463

On a donc, pour les longueurs de la partie de la co 1 metre à faire vibrer, la corde étant supposée donn grave lorsqu'elle vibre à vide : 0m 043874

a was through	1	U=.0*
orsqu'elle vibre a	0m.943874	Ré
1m.00000	ou re bemol	0m.7491 fa.
0m.840896	mi = fa.0	0m.629
p4 d= 100.	0m.667370	sol.d=
≈ 07100	sol	0m.52
en d = 801.0	0m.561231	si=
0m.594603	la.d = si.b	•
la		
0m.500000		un maomo
ort = si.d	' Aivisol	- um

Ce tableau peut servir à diviser un mono rament égal, après avoir donné à la corde que la division 0m, 594603 vibre à l'unisso

CHAPITRE X.

De la Lumière.

LUMIERE. — 1. Fluide impondéré dont les molécules jailiment dans toutes les directions de chacun des points des tops dits lumineux. L'observation montre que, dans le vide u dans un milieu physiquement et chimiquement homogène, a lumière se meut rigoureusement en ligne droite, de telle torte que l'attraction terrestre ne paraît exercer sur elle autine action sensible. Au contraire, dans les milieux hétérosèmes qu'elle traverse obliquement, la lumière se meut suivant me ligne courbe, de sorte que, vus à travers l'atmosphère lout les couches sont nécessairement de densités inégales, et corps nous apparaissent en des points qu'ils n'occupent pas réellement.

2. L'intensité de la lumière projetée sur une surface par m point lumineux, décroit dans un milieu homogène comme le carré de sa distance à la surface augmente, et le décroisment absolu paraît considérable, même dans les milieux les plus transparents.

hans l'air, par exemple, la lumière perd environ un tiers son intensité en parcourant une longueur horizontale de 1500 mètres.

Un morceau de verre à glace de 0^m.08 d'épaisseur affaiblit l'environ moitié la lumière qui le traverse normalement.

Herschell a, toutesois, trouvé, en opérant sur une lame de terre ordinaire à faces parallèles, parsaitement polie et d'une paisseur à peu près égale à celle des oculaires à fort grossement, que de cent mille rayons qui tombent perpendialairement sur un pareil verre, il n'en absorbe que 5200 t en laisse passer 94800.

Trois mètres d'eau de mer en absorberaient environ les deux inquièmes.

Un feu de 1 mètre de largeur, vu la nuit, d'une distance de 12 lieues, n'apparaît que comme une étoile tertiaire.

Cependant, suivant M. de Zach, 200 grammes de poudre brûlés en plein air donnent une lumière qui, durant le jour, peut être aperçue de plus de 7 lieues, et, durant la nuit, de 40 à 50 lieues de distance, bien que l'observation se fasse hors de toute portée des instruments d'optique, et qu'il y ait même quelque montagne interposée.

- 3. La vitesse de la lumière dans l'espace est d'environ 308 millions de mètres ou 77000 lieues par seconde; elle emploie 8m.13s à parvenir du soleil à la terre, et plus de quatre heures pour venir d'Uranus. Un boulet de canon qui conserverait sa vitesse initiale, ferait moins de chemin en un an que la lumière en une seconde. On admet que la vitesse de la lumière est uniforme.
- 4. Réflexion de la lumière. Lorsqu'un rayon lumineux 10, fig. 28, rencontre une surface polie M, il s'y réfléchit de telle sorte que le plan de réflexion coïncide avec le plan d'incidence, et que l'angle d'incidence est égal à l'angle de réflexion. Ces angles sont ceux que forment le rayon incident 10, et le rayon réfléchi 00' avec la normale à la surface M au point 0 d'incidence.

Ce principe explique comment les miroirs plans M, M' doivent nous faire voir les images des objets dont ils peuvent recevoir les rayons lumineux, et comment ces images sont symétriques de ces objets par rapport au plan du miroir.

L'image symétrique d'un corps par rapport à un plan est celle qu'on obtiendrait en abaissant de tous les points du corps des perpendiculaires à ce plan — perpendiculaires qu'on prolongerait au-delà du plan, chacune d'une quantité égale à elle-même. L'ensemble des extrémités de ces lignes formerait l'image symétrique. Des caractères d'imprimerie, qu'on présenterait devant une glace, ne pourraient donc être lus

'e la droite vers la gauche.

théorie des instruments à réflexion (p. 293 de mon

ide-Mémoire des ingénieurs) repose tout entière sur l'élifé des angles d'incidence et de réflexion; on déduit faciment de ce seul principe le théorème suivant, qui leur est imédiatement applicable :

lersqu'un rayon lumineux I 0, fig. 28, tombe sur un miir plan M, s'y réfléchit, puis rencontre un deuxième miir plan M' sur lequel il se réfléchit de nouveau, l'angle y, rmé par la direction du rayon incident et par celle du rnier rayon réfléchi est double de l'angle x des miroirs. On 2, en effet, pour l'angle extérieur a au triangle 0 0'A

$$a = b + x$$

tans ce même triangle

$$b + c + a + x = 180^{\circ} = c + 2b + 2x$$

ais dans le triangle OO'L

$$c + 2b + y = 180^{\circ}$$
$$y = 2x$$

920

llèles.

Et quand les miroirs M et M' sont parallèles, le premier 70n incident et le dernier rayon réfléchi sont aussi pa-

On démontrerait de même que s'il y avait quatre réflexions are deux miroirs faisant un angle x, l'angle formé par le mier rayon incident et le dernier rayon réfléchi serait = z; — que pour six réflexions, il serait = 6x; — pour huit flexions, 8x, et ainsi de suite.

On démontrerait encore, que, si un miroir plan tourne sur axe, le mouvement angulaire de l'image est double de lai du miroir.

 La réflexion sur les surfaces courbes s'opère en un int quelconque, comme elle aurait lieu sur le plan tangent a surface courbe en ce point.

Donc, un point lumineux placé au centre d'une sphère inteurement polie, enverrait à tous les points de cette surse des rayons lumineux qui reviendraient au centre après réflexion. Placé au foyer d'un ellipsoïde, les rayons én point lumineux se croiseraient tous à l'autre foy draient au premier après une seconde réflexion, suite.

Un paraboloide qui recevrait des rayons para axe, les réfléchirait à son foyer; et, réciproque réfléchirait parallèlement à son axe, s'ils émans foyer.

Pour les calottes sphériques, concaves ou con générateur de la surface ne dépassant pas 20 à 3 plus, on aurait :

R étant le rayon de courbure du miroir,

D la distance d'un point lumineux au miroir, dist tée sur la normale menée du point lumin roir,

I distance du foyer ou de l'image au miroir après comptée sur la normale :

$$\pm \frac{1}{i} = \frac{2}{R} \mp \frac{1}{D}.$$

Les signes supérieurs s'appliquant aux miroirs les signes inférieurs aux miroirs convexes.

Lorsque I devient négatif, on a ce qu'on appel virtuel, c'est-à-dire un point où les rayons résse contreraient s'ils étaient prolongés en arrière du miroirs convexes ne donnent que des foyers viri

7. La réflexion de la lumière n'est jamais com dépit de l'opinion de Huyghens, les miroirs mé mieux polis en absorbent toujours une partie.

D'après Bouquer, sur 1000 rayons tombant si un angle avec la surface de 1/2 degré, 721 seu réfléchis; — il n'y en a plus que 211 sous un ai — 65 pour 30°, — 18 sous un angle de 60° à 9 Sur 1000 rayons qui tombent sur la première si lame de verre à glace, 543 sont réfléchis sous l' avec la surface, — 300 pour 15°, — 112 pour 30°, — 25 pour des angles de 60° à 90°.

Le marbre noir poli, sur 1000 rayons incidents, en réfiéchit 600 sous l'angle de 3° 15', — 156 sous 15°, — 51 sous 30°, — 23 sous des angles de 60° à 90°.

Le mercure et les miroirs métalliques présenteraient, toujours d'après Bouguer, un décroissement moins rapide, et, sur 1,000 rayons incidents, plus de 700 seraient réfléchis sous mangle très-petit avec la surface, et environ 600 ou plus de la moitié, lorsque cet angle est voisin de 90°, et je trouve, dans les expériences de W. Herschell, la confirmation de ce résultat.

Paprès Herschell, si 100000 rayons tombent à peu près Perpendiculairement sur un miroir plan, parfaitement poli, et de l'espèce d'alliage qu'il employait dans ses télescopes, il s'en réfléchira 67300.

Enfin, Fresnel a trouvé que la quantité de lumière réfléthe par les corps diaphanes sous l'angle de 70° à 90°, est ¹/23 de la lumière incidente.

8. Réfraction de la lumière, fig. 29. Un rayon lumineux III qui passe obliquement d'un milieu X N Y dans un autre IN Y se dévie de sa route primitive ou se réfracte, l'un de milieux fût-il le vide.

Un milieu est différent d'un autre milieu par cela seul que leurs densités sont différentes.

IMN angle d'incidence est celui a que fait le rayon inciient IM avec la normale MN au plan de séparation des deux milleux.

RMN' = e = angle de réfraction est celui que forme le ayon réfracté MR avec le prolongement MN' de la nornale MN.

Lorsqu'il n'y a qu'une simple réfraction (elle est double our certaines substances), 1º le plan de réfraction coincide vec le plan d'incidence, il est normal à la surface de sép ... ration des milieux; 2° le quotient que l'on obtient en d sant le sinus I 0 de l'angle d'incidence par le sinus R 0' l'angle de réfraction est une quantité sensiblement consta pour deux mêmes milieux, quelle que soit l'obliquité de l cidence. N'étant ce quotient constant relatif à deux mêmes milieux, quotient que l'on appelle leur indice de réfraction a donc:

$$N = \frac{\sin \cdot a}{\sin \cdot a}$$

c'est la loi de Snellius attribuée à tort à Descartes, qui seulement confirmée.

Dans le passage de l'air à l'eau, on a, à très-peu pe $N = \frac{4}{3}$ ou $4 \sin \epsilon = 3 \sin a$.

Si le rayon lumineux partait de R, MR serait alors le ra incident, MI le rayon réfracté et $\frac{\sin \cdot e}{\sin \cdot a} = \frac{1}{N} = m$ de réfraction inverse, ou de l'eau à l'air, aurait nature ment pour valeur la fraction $\frac{3}{4} = \frac{1}{N}$.

Sin. a ne pouvant jamais être plus grand que 1, il en sulte que, pour le cas de l'eau et de l'air, sin. e ne peut devenir plus grand que $\frac{3}{4}$ ou 0.75000, et ce sinus é celui de 48° 36', cette valeur est l'angle limite pour ces flui Ainsi ceux des rayons émanés d'un corps lumineux qui, j sortir de l'eau, se présenteront à la surface de séparation sous un angle plus grand que l'angle limite 48° 36' n'en tiront pas et renteront dans le liquide : réciproquem quelque petit que soit l'angle formé avec la surface liqur les rayons manés d'un point lumineux placé dans les rayons n'éclaireront pas directement l'angle liquide c plémentaire de l'angle limite.

9. Je choisis dans la longue série des Indices de réfra

par les physiciens, ceux d'entre eux qui intéresique. La plupart de ces résultats sont dus à M.

ices de réfraction par rapport au vide.

SUBSTANCES.	INDICES.
ive. linaire. Saint-Gobin. feuilles. plomb 1 flint. plomb 1 flint. plomb 2 flint ass. is. uge oncé. loré en rouge par l'or. angé. let. plomb 1 flint. plomb 1 flint. plomb 2 flint ass. is. uge oncé. loré en rouge par l'or. angé. let. rt. se. bouteilles. aqueuse de l'œil.	1.000 1.000294 1.336 1.343 1.310 1.374 1.470 1.525 1.543 de 1.514 à 1.542 2.028 1.987 1.830 1.787 1.724 de 1.525 à 1.533 de 1.576 à 1.625 1.729 1.715 1.695 1.635 1.615 1.570 1.608 1.582 1.337 1.384

N' étant les indices par rapport au vide de deux S, S', l'indice de la seconde par rapport à la pre-N'

Ainsi, l'indice de l'eau par rapport à l'air serait 1.00021
et, comme ce diviseur diffère très-peu de 1, on voit que indices, par rapport au vide de la table ci-dessus, sos très-peu près les indices par rapport à l'air, c'est-à-dire qu peuvent être pris sans erreur sensible pour le quotient sinus d'incidence dans l'air, par le sinus de la réfraction d la substance indiquée à la table.

L'indice du verre ordinaire par rapport à l'eau serait d $\frac{1.525}{1.336} = 1.141$, c'est-à-dire que si un rayon lumineux $_1$ sait de l'eau dans le verre, le sinus de l'incidence dans $_1$ serait $= 1.141 \times$ sinus de la réfraction dans le verre.

En général (mais non pas toujours), le rayon lumis se rapproche de la normale dans le milieu le plus de Donc, le sinus diminue en passant d'un milieu moins de à un milieu plus dense, et l'indice est alors plus grand l'unité. C'est le contraire lorsque le rayon passe d'un mi plus dense à un milieu qui l'est moins. Il faut, toutefois; cepter de cette règle les matières combustibles. Ainsi, cool, l'huile, l'éther, moins denses que l'eau, dévient plus celle-ci les rayons lumineux, et l'eau elle-même, ainsi q diamant, étant douée d'une influence plus grande que supposent leurs poids spécifiques respectifs, Neuton n'i pas à avancer que ces substances devaient contenir des cipes combustibles; assertion que l'expérience confirm ans plus tard.

Réfraction atmosphérique. — Lorsque l'atmosph parfaitement calme, la densité de ses diverses cou d'autant plus grande qu'elles sont plus rapprochées d'face terrestre. Il en résulte que lorsqu'un objet que plus ou moins éloigné du centre de la terre que celu serve, envoie à cet observateur un rayon lumines une direction qui diffère de la verticale, ce rayon s'infiéchir suivant une courbe toujours concave ?

rayon ne pénétrant dans les lunettes ou dans rvateur que, suivant la tangente à cette courbe l occupe, l'objet lui apparaît en un lieu plus st réellement, de toute la hauteur angulaire r, re la tangente à la trajectoire et la corde de corde que suivrait le rayon lumineux s'il se le vide.

est l'angle de réfraction atmosphérique qu'on implement la réfraction.

ion terrestre. - Lorsque l'observateur et la serve sont situés tous deux dans les limites de et surtout dans le voisinage de la surface terractions deviennent très-irrégulières, et parfois arres, que la trajectoire du rayon lumineux. concave à la surface terrestre, devient convexers les signaux au-dessous du lieu qu'ils occu-Il arrive même que des réfractions latérales , et que le rayon lumineux dévie, soit à droite, du plan vertical, passant par l'œil et le point 3. Cependant, l'influence de la réfraction sur es nivellements géodésiques a fait chercher si, istances atmosphériques favorables, il était pospar une sorte de moyenne constante m l'arc li sépare la verticale d'un signal et celle du point erve, avec l'angle de réfraction r qui élève hace signal au-dessus de son lieu réel. En d'autres cherché les valeurs movennes de m pouvant saormule empirique,

r = mC

bre a trouvé en France, pour les valeurs de m s brumeux, et en hiver seulement 0.15 — plus 1t 0.08 à 0.10 en hiver, — 0.06 à 0.08 en été. encore 0.038 à l'équateur, — 0.052 en Italie, onie, — 0.072 en Angleterre, — 0.063 en Autriche. — 0.07 à 0.09 en Suisse, — 0.0783 à la mer en 🐟 en automne, - et, faute de mieux, on s'accorde, en F lorsque l'atmosphère est parfaitement calme, lorsque les gles de hauteur sont assez faibles, lorsque les densités des ches d'air peuvent être regardées comme constantes, à tal

$$r = 0.08 \text{ C ou } r'' = (0.08) \text{ C''}$$

en exprimant en secondes l'arc terrestre C et l'angle f réfraction.

On tiendra donc suffisamment compte de la réfracti movenne vers la surface du sol en France, dans les ten calmes, en prenant pour la valeur de cet angle le douzie environ (10/195) de l'arc compris entre les verticales de l'e servateur et du signal.

Or, comme la seconde terrestre répond à une distance 30m.864, on voit que la correction à faire sur la hauteurs gulaire d'un signal placé à environ 1850 mètres, atteindr à peine cinq secondes.

Les effets de cette réfraction peuvent être approximati ment évalués en mètres, lorsque l'observateur et le sig sont l'un et l'autre très-rapprochés de la surface terres supposée sphérique. Ce cas se présentant souvent dans la 1 tique du nivellement, nous nous y arrêterons un mom (fig. 30.)

L'axe prolongé d'un niveau N, lorsqu'il est réglé, est tangente No' à la surface terrestre ou à une surface sph que concentrique à celle-ci. Le point o' où cette tang rencontre le signal ou la mire, détermine la hauteur ou de niveau Mo'. Pour obtenir cette cote, but direct du ni lement, on élève successivement le voyant de la mire jus ce qu'il apparaisse dans la direction de l'axe optique No la lunette. Or, en vertu de la réfraction r, cette appar a lieu lorsque le voyant est en o, par exemple, avant ait atteint le point o' qui appartient à la tangente. Le pe mire lit donc et inscrit une cote en mètres Mo = a troi ble de la quantité oo'= e dont la réfraction a élevé le voy where a, il fant donc ajouter e pour avoir la cote réelle =a +e que je fais = h. Or, si les points NM sont assez s de la surface terrestre pour être censés lui appartenir, l'excès sur le rayon terrestre OM, de la sécante Oo're terrestre NM, ou ce qu'on appelle dans l'art du ninent l'excès du niveau apparent No's ur le niveau vrai let excès h sous-tendant l'angle o'NM, comme e sous-l'angle de réfraction r=o No', et ces angles étant très, on peut, sans erreur notable, supposer la proportio-

mgle o'NM formé par la tangente No' et la corde NM, r mesure la moitié de l'arc terrestre C, et de son côté .08 C en moyenne. De cette proportion, on tire pour la r de e en mètres

$$e = 0.16 h$$

'approximation que l'on emploie dans le *nivellement*. Pour obtenir e en fonction de la distance en mètres k bservateur au signal, on peut remarquer que la tan-No' donne

$$(No')^2 = h'(h + 2R)$$

elant R·le rayon terrestre $=6366198^m$. Négligeant d'une ι hauteur h devant le diamètre terrestre 2R, de l'autre ι t la longueur k de l'arc N M pour celle de sa tangente l vient

$$= \frac{k^2}{2 R} \quad \text{d'où } e = \frac{0.08 k^2}{R} = k^2 \times \frac{0.01257}{1000000}$$

montre que les haussements en mètres, dus à la rén en terrain horizontal, sont entre eux comme les des distances du signal à l'observateur, et que le haust absolu e atteint environ 0^m.01257 pour la première ce de un kilomètre.

DES LENTILLES.

14. En vertu de la réfraction qui s'opère à l'entr sortie des verres connus sous le nom de lentilles, mentent ou diminuent, suivant leurs formes, la codes rayons lumineux qui les traversent.

Toutes les courbures des lentilles sont sphériques méros par lesquels on les désigne encore aujourd' ment en pouces anciens le rayon de la sphère dont est une calotte. Une lentille du n° 4 appartient de sphère de 4 pouces de rayon.

En combinant la surface plane avec la surface s on n'obtient que six formes réellement différentes auxquels on donne également le nom de lentilles la lentille biconvexe possède seule la forme que son pelle immédiatement.

L'axe principal d'une lentille, est la droite qui les centres de courbure de ses deux faces. L'une de étant plane, le rayon de courbure de ce côté est in

Le foyer principal d'une lentille est le point, où d lumineux incidents et parallèles à l'axe principal se croiser après la réfraction à travers sa substanc les rayons réfractés divergent au lieu de conver l'intersection de leurs prolongements qu'on prend p et ce foyer est imaginaire ou virtuel.

Formules. — Prenons le centre d'une lentille por des distances; convenons de regarder comme po toutes les distances mesurées du côté des rayons et comme négatives celles qui seront mesurées côté de la lentille; négligeons l'épaisseur du ver l'ouverture est d'ailleurs supposée ne pas atteindre au plus, soient enfin :

f la distance focale principale;
D la distance d'un objet au centre optique;

I la distance au même centre de l'image de cet objet donnée par la lentille ;

R le rayon de courbure de la surface par laquelle pénètrent les rayons incidents;

R' le rayon de courbure de la face opposée; ces rayons RR' étant infinis $= \infty = \frac{1}{0}$ lorsque les faces sont

N l'indice de réfraction de la lentille; N = environ 1.5 pour l'air et le verre.

On a pour toutes les lentilles :

· planes.

$$f = \frac{RR'}{(N-1)(R'-R)}$$
 (a)

Cette formule donnera la distance focale, et le signe que sandra f indiquera dans quel sens il faut compter cette di-

Introduisant f avec son signe dans

$$\frac{1}{1} = \frac{1}{f} + \frac{1}{D} \tag{b}$$

n en déduira les rapports de distance et de direction de

Ces formules montrent immédiatement que pour des rayons scidents parallèles,

- 1º Les trois lentilles à bords tranchants ont des distances vales négatives; ces trois lentilles augmentent donc la cuvergence des rayons; elles sont convergentes.
- 2º Les trois lentilles à bords épais ont des distances focales astitues, diminuent la convergence, sont divergentes.

L'effet général des lentilles est donc de dévier les rayons scidents parallèles du côté de leur plus grande épaisseur.

Latilles biconvexes. - Si l'on fait l'application de la

(b) aux lentilles biconvexes, dont la distance l

b) aux lenume, on a:
ours negative, on a:
$$\frac{1}{1} = -\frac{1}{1} + \frac{1}{1}$$

(b) aux lentilles bicouro-
ujours négative, on a:
$$\frac{1}{i} = -\frac{1}{i} + \frac{1}{D}$$
our $D = \infty$; on trouve. . . . $-i = \frac{1}{99}$;
$$D = 100 \cdot \dots - i = 2i$$

$$D = 100 \text{ f} \cdot \cdot \cdot \cdot - \text{i} = 2\text{ f}$$

$$D = 2 \text{ f} \cdot \cdot \cdot \cdot \cdot - \text{i} = \infty$$

$$D = 100 \text{ f.} \qquad -1 = 50$$

$$D = 2 \text{ f.} \qquad -1 = 50$$

$$D = \frac{1}{2} \qquad +1 = 1$$

$$D = \frac{1}{2} \qquad \text{oppose à l'objet dans les}$$

$$\text{du côté opposé à l'objet dens les}$$

$$D = \begin{bmatrix} 1 & \dots & \dots & 1 \end{bmatrix}$$

$$D = \begin{bmatrix} 1 & \dots & \dots & 1 \end{bmatrix}$$

$$D = \begin{bmatrix} 1 & \dots & \dots & 1 \end{bmatrix}$$
which dame be

L'image est du côté opposé à l'objet dans les quab miers cas; mais, dans le cinquième, elle est virtuel

On voit encore que, en général, les effets produit uvant du verre.

lentilles biconvexes sont les suivants : La distance de l'objet étant comprise entre l'in longueur égale à la distance focale, les rayons réf vergent en un point variable quant à la distance

jours situé du côté opposé à l'objet. La distance de l'objet étant égale à celle de fosale, les rayons réfractés sortent en arrière

Enfin, la distance de l'objet étant moindre parallèlement à l'axe. focale, les rayons sortent du côté de leur in vergeant de ce côté.

CHAPITRE XI.

Levés de Terrains.

1. Nous limitons ce précis aux seules co saires pour lever avec exactitude les pli de terrains sur lesquelles des ingénieur puissent avoir à opérer, laissant ainsi de côté toutes les théories ou formules de la haute géodésie, pour lesquelles nous renverrons en partie aux mots Coordonnées géographiques, p. 380, Angle horaire, p. 41, et autres, de notre Aide-mémoire des Ingénieurs.

- 2. Plan d'un terrain. S'il était possible de suspendre un fil à plomb à chacun des points de la surface ondulée d'un terrain, puis de marquer sur un plan inférieur, tangent au prolongement du niveau des mers au-dessous du milieu du terrain, les pieds de chacune des verticales, ce plan tangent serait le plan proprement dit du terrain supérieur, et cette expression s'applique encore à l'image réduite que l'on en trace sur le papier à l'échelle convenable.
- 3. Faire le levé d'un pays, c'est donc chercher les éléments de la projection horizontale des divers points ABCDEF... de son relief (fig. 31).
- 4. Pour les obtenir successivement, on ne s'attache d'aberd qu'aux points les plus saillants. On les suppose liés entre 'eux, trois à trois, par des droites qui forment ainsi un réseux continu de triangles situés dans des plans ordinairement différents les uns des autres, réseau qui recouvre ainsi 'toute la contrée.

Cela fait, on mesure directement l'un des côtés AB de ce réseau (fig. 31), puis les angles formés aux extrémités A, B, de cette base avec tous les sommets B, E, F... que l'on pourra spercevoir de ces extrémités. On mesure également toutes les inclinaisons des côtés sur l'horizon, tous les angles que ces côtés forment entre eux, deux à deux, dans l'espace. On réduit ces derniers angles à la valeur qu'ils auraient si leurs sommets et leurs côtés étaient projetés sur l'horizon; on réduit la base AB à la longueur de sa projection sur le même plan; on a alors les éléments nécessaires pour calculer de proche en proche tous les éléments de la projection du polyèdre ABED...F.

Ainsi (accentuant toutes les lettres pour indiquer la jection horizontale des points respectifs qu'elles rep

- tent), la connaissance de la longueur A' B' et des angles B', A', E', détermineront les autres éléments du triangle A'B'E', projection horizontale du triangle A B E, et B'E' en particulier. De cette longueur B'E' et des angles connus B', E', D', on conclura de la même manière B'D' et D'E'; la première permettra de calculer le triangle B'D'C'; la seconde, celui D'F'E', et ainsi de suite.
- 5. Pour vérister l'exactitude de ces opérations, il sera souvent nécessaire de mesurer directement une seconde bass, B C par exemple, et de comparer sa longueur réduite B'C', qui devra être, ou rigoureusement ou très-à peu près égale à celle B'C' que l'on aura obtenue par le calcul du triangle B'D'C'.
- 6. L'opération totale que l'on aura ainsi achevée est la triangulation du terrain, et le résultat qu'on en a obtenu est le canevas du plan.
- 7. On conçoit facilement comment, en s'appuyant sur les lignes de ce canevas, on parviendra à déterminer, par des opérations analogues, les projections a'e'f' de points secondaires a e f; comment ensuite les lignes a'e', E'f', pourraient, à leur tour, fournir les positions de points encore moins importants, et ainsi de suite jusqu'à ce qu'on ait sur le plan des triangles assez petits pour que l'on n'ait plus à faire dans leur intérieur que ce qu'on appelle un levé de détail.
- 8. Une seule triangulation suffira, le plus souvent, avant de passer à ces derniers levés, et la méthode suivante pourra alors être employée pour déterminer la position des points principaux du détail de chaque triangle. Cette méthode pourrait même servir pour former un canevas si le terrain n'avait pas une grande étendue, ou si une très-grande exactitude n'était pas exigée.
- 9. De l'extrémité A d'un côté ou d'une base AB (fig. 32), on relèvera tous les angles compris entre son autre extrémité B et les points C, D, E, F, G...; on se transportera ensuite en B, et, de cette station, on relèvera les angles compris entre A et les mêmes points C, D, E, F, G. En même temps

- que, de A et de B, on aura relevé les angles de direction, en aura pris les inclinaisons à l'horizon de tous les côtés A F, B F, A G, B G, A C, B C, etc. On aura ainsi une série de triangles tous appuyés sur la même base, dans lesquels on connaîtra un côté et les deux angles adjacents, ce qui permettra de les calculer, de les construire, et, par conséquent, de placer sur le plan les projections des points CDEFG. La base AB devra d'abord être réduite à l'horizon, et les angles de direction y seront également réduits par le calcul, si l'instrument qui les a fournis n'a pas, de lui-même, opéré ces réductions (*).
- 10. Entrons maintenant dans le détail de chacune des opérations sommairement indiquées ci-dessus, après avoir pris une idée générale de la méthode.
- 11. La première opération d'un ingénieur chargé d'un levé de quelque étendue sera la reconnaissance générale des points saillants du terrain, dont il fera en même temps un croquis. Si ces points saillants sont en grand nombre, il choisira de préférence, pour en faire les sommets de ses triangles: 1º ceux qui formeront entre eux les plus grands triangles possibles; 2º ceux qui formeront les triangles qui se rapprocheront le plus de la forme équilatérale; 3º il rejettera prudemment ceux qui donneraient des triangles tels que de chacun des sommets on ne distinguerait pas nettement les deux autres et s'opposeraient ainsi à ce qu'il pût vérifier si la somme de leurs trois angles = 180°. Il fera placer des signaux à chacun des points qu'il aura choisis, à moins qu'il ne s'y trouve déjà des signaux naturels, et il prosidera à la mesure d'une base.
- 12. Mesure d'une base. Cette base est nécessairement l'un des côtés des triangles de son canevas. Il la choisira sur le terrain le moins inégal, s'inquiétant peu qu'il soit hori-

^(°) On treuvera dans mon Aido-mémoire des ingénieurs un article très-détaillé sur que instrumente, our les moyens de les vérifier et de les régler, etc.

zontal ou non, pourvu que, dans ce dernier cas, sa pente soit sensiblement uniforme. Les grandes routes, les bords de la mer, ceux des rivières ou des cours d'eau, ceux des maras offrent le plus souvent des emplacements convenables. Il tracera, à l'aide de jalons, la direction de cette base qui devra toujours être la plus longue possible; puis il la mesuren à la chaine, deux fois au moins, avec le plus grand soin et suivant sa pente. Il relèvera ensuite son inclinaison α à l'horizon, et si L est la longueur trouvée, sa projection horizontale x sera:

$$x = L \cos \alpha$$
.

Mais l'angle a étant ordinairement fort petit, il vaut mieux calculer x par la relation :

$$x = L (1 - 2 \sin^{-1}/2 \alpha).$$

Lorsque le pays est excessivement accidenté et que le levé a peu d'étendue, on peut se permettre de mesurer les bases à la stadia.

13. La base mesurée, il procédera au relèvement des angles. Si l'instrument qu'il emploie ne donne pas l'angle des plans verticaux passant par les deux signaux A, B et la station C (fig. 33), il appliquera à cet angle ACB le calcul dit:

Réduction des angles à l'horizon; c'est-à-dire que de l'observation directe de l'angle BCA et des angles de hauteur BCE, ACF, il déduira l'angle réduit à l'horizon ECF, remarquant que le mot réduit n'implique pas ici une idée de diminution. Soient donc:

- 0 = l'angle observé BCA dans le plan des signanx et de la station;
- α, β les angles de hauteur des signaux respectifs A, B, audessus de l'horizou ECF;
- z, z lears distances zénithales respectives; z = (90 a); z' = (90 B);
- O'= l'angle réduit ECF qui est le même que celui O' du triangle sphérique ABO'.

$$\sin \frac{1}{2} 0' =$$

$$\frac{\sin\left(\frac{0+z+z'}{2}-z\right)\sin\left(\frac{0+z+z'}{2}-z'\right)}{\sin z \sin z'}$$

Application.

Soit
$$0 = \dots$$
 58° 54′ 40″ $\alpha = 12° 22′ 30″$ d'où $z = \dots$ 77° 37′ 30″ $\beta = 13°$ 8′ 24″ d'où $z' = \dots$ 76° 51′ 36″ $\beta = 13°$ 8′ 24″ d'où $\beta = 13°$ 8′ 24″ d'où $\beta = 13°$ 106° 41′ 53″ $\beta = 13°$ 2 $\beta = 13°$ 3 $\beta = 13°$ 2 $\beta = 13°$ 3 $\beta = 13$

iont la moitié = log. sin. 1/2 0' = . . . 9.7025688 re qui donne 30° 16' 32" pour la valeur de 1/2 0' tenfin 60° 33' 4" pour l'angle réduit 0'

Lorsque l'ingénieur opérera en pays de plaine, il pourra le plus souvent s'épargner le calcul ci-dessus, il n'en sera pas de même en pays de montagnes.

On remarque que lorsqu'on a sensiblement α = β, d'où s=s', la formule se simplifie beaucoup, et devient

$$\sin^{1/2} 0' = \frac{\sin^{1/2} 0}{\sin^{1/2} 0} = \frac{\sin^{1/2} 0}{\cos^{1/2} 0}$$

14. Les points qu'on a choisis comme signaux aux sommets des triangles sont souvent tels qu'on ne peut s'y placer commodément. Les tours, les clochers, la plupart embarrasés de charpentes, sont dans ce cas, soit parce que leur centre est occupé par une poutre verticale, par un poinçon, soit parce que leurs ouvertures ne sont pas disposées de manière à ce que, de leur centre, on puisse viser aux deux autres sommets du triangle. On se place alors en dehors du sommet mathématique, et les angles qu'on relève de cette fausse station doivent subir une correction qui les ramène à la valeur qu'ils auraient eue si on les avait observés du vrai sommet. C'est l'objet de la réduction suivante:

Réduction au centre de la station (fig. 34). Soient C la station qu'aurait dû occuper l'observateur pour y relever l'angle BCA=C; C' celle que les obstacles le forcèrent d'adopter, et d'où il relève l'angle BC'A=C'.

CC'=r les distances des deux stations.

g = la distance de l'objet de gauche au sommet C.

d = distance de l'objet de droite au même sommet.

y = l'angle au sommet C' entre l'objet de gauche e le sommet vrai C.

C' + y = angle au sommet C' entre l'objet de droite e le sommet vrai C.

R ce qu'il faut ajouter ou ôter à l'angle C' pou avoir C.

On a :

$$C = AIB - CBC' = C' + CAC' - CBC'$$

$$\sin CAC' = \frac{r \sin (C' + y)}{d}; \quad \sin CBC' = \frac{r \sin y}{d}$$

et les angles CAC' et CBC' étant toujours fort petits, or pourra prendre la valeur de leurs sinus pour celle de leur arcs, ce qui donnera

$$C - C' = R = \frac{r \sin \left(C' + y\right)}{d} - \frac{r \sin y}{g}$$

les deux termes du second membre n'expriment que gueurs d'arc pour lesquelles le rayon 1 est l'unité de .. On aura leurs graduations en secondes, en les diviar la longueur de 1" qui se confond sensiblement alle de sin. 1". Donc, on emploiera définitivement la e de réduction :

$$r = R \text{ secondes} = \frac{r \sin. (C' + y)}{\sin. 1''. d} - \frac{r \sin. y}{\sin. 1''. g}$$

nt faire attention aux signes. On voit que le premier leviendrait négatif, par exemple, si C'+y était > 180°, cond deviendrait positif si y était lui-même > 180°. i de connaître d et g à $^{1}/_{100}$ près pour calculer R, et marque que si les objets A et B sont des astres dont ances puissent être considérées comme infinies, la ion R devient nulle. d et g s'obtiennent d'ailleurs apativement en calculant d'abord le triangle comme si prevations avaient été faites du centre des stations.

Application.

d'où
$$R'' = -180''.84 + 137''.76 = -43''.08$$

et $C - C' = -43''.08$
 $C = C' - 43''.08 = 33^{\circ}.57'.54''.35$

Cet angle C devra être ensuite réduit à l'horizon, s'il lieu.

- 15. La longueur de ces calculs, les difficultés que éprouve à mesurer r et y, l'obligation de calculer les stances d et g pour introduire leurs valeurs dans la fors engageront peut-être l'ingénieur à prendre pour règle g rale d'employer des signaux mobiles, des perches bien é tes, par exemple, et d'éviter de choisir pour sommets g triangles les flèches de clochers, les paratonnerres, les rouettes, lorsque, toutefois, l'on ne croira pas devoir ployer la méthode d'intersection (9).
- 16. Calcul des triangles. Lorsque les trois angles chaque triangle auront été réduits au centre de la stativ à l'horizon, on en fera la somme S que l'on comparera à puis la valeur A, B, C de chaque angle sera corrigée d' de l'excès de leur somme sur deux angles droits, ce que nera les angles moyens A', B', C' correspondants. Ce s' derniers angles qui serviront au calcul des triangles leur construction sur le papier, et c'est la base réd qui servira à calculer le premier triangle. On n' mettre un ordre trop sévère dans la disposition d' et les données de la mise au net. On dispose ordi celles-ci dans les colonnes suivantes:

NOMS des signaux.	ANGLES		CÔTÉS
	observés.	corrigés.	opposés.

apporter sur le papier les triangles réduits, est uant une opération graphique qui n'exige plus que la a du problème : construire des triangles dont on t les trois côtés (Géom., P. 24). Cette méthode s'emsouvent; mais, comme la position de chaque point déainsi de celles des deux points précédents, il en résulte e erreur sur ces dernières cause ordinairement une elle erreur, et que, de triangles en triangles, ces erreurs accumulent que trop souvent et altèrent sensiblement raie position des derniers points. On évite cet inconvéit grave, en employant la méthode fondamentale de la métrie des courbes, qui consiste à fixer la position des ats par les distances de chacun d'eux à deux droites peradiculaires entre elles. Toutefois, il était naturel de choisir i pour axes des coordonnées la méridienne du point prinpal du plan et la perpendiculaire à cette méridienne ; c'est e qu'on fait ordinairement par la méthode ci-dessous indireće.

18. Rapporter la position des points du canevas à une méridienne et à sa perpendiculaire (fig. 35). Les directions de la méridienne et à sa perpendiculaire (fig. 35). Les directions de la méridienne NAM et de la perpendiculaire OAP au Peint principal A du levé étant déterminées, le côté AB est srienté, c'est-à-dire que l'on connaît l'azunu MAB = a de ce côté. Il ne s'agit plus que d'en déduire les coordonnées à (Ab, Ab'), (Ac, Ac')... (Ak, Ak') (Ai, Ai') de tous les autres sommets. Pour y parvenir, on transportera successivement l'origine des coordonnées à tous les sommets des triangles, c'est-à-dire que l'on mènera par tous ces sommets des parallèles à la méridienne et à sa perpendiculaire, et les côtés des triangles, dont la longueur est connue d'ailleurs, deviendront les hypothènuses des triangles rectangles dont on mit calculer les autres côtés (Géom., N, 2). Par exemple, or aura nour B les relations

 $Ab = AB \cos a \dots Ab' = AB \sin a$

Mathématiques appliquées.

Pour calculer les distances relatives au sommet C, on 1 marquera que l'angle BAC étant connu, on a :

CAM =
$$a$$
 - BAC et A c = AC cos. (a - BAC);
A c ' = AC sin. (a - BAC);

retranchant CAM de CAE, on aura MAE,
d'où Ae = AE cos. MAE: Ac = AE sin. MAE.

Pour le point D, on voit facilement que l'aximut

DCM1 = CAM + 1800 - DCA = a;

on en conclut $cd = CD \cos a$; $c'd' = CD \sin a$ et dès lors pour les ordonnées du point D

Ad=Ao+cd; Ad=Ao+cd* et ainsi de suite.

Il convient d'adopter ici une méthode analogue à celle la géométrie des courbes et, par exemple, de faire tel deux positives les ordonnées x et y des points sitnés dan région sud-ouest MAO; l'on a alors, x étant la distant la méridienne, et y celle à sa perpendiculaire :

Région sud-ouest MAO. +x+yRégion nord-ouest OAN. +x-yRégion nord-est NAP. -x+yRégion sud-est PAM. . . . -x+y

Partant de cette convention, désignant par k un côté con par z son azimut ou l'angle d'inclinaison de sa direction la direction parallèle à la méridienne, angle compté con a en tournant du sud vers l'ouest depuis zéro jusqu'à 30 on aura généralement

 $x = k \sin x \pm m$; $y = k \cos x \pm p$

m et p étant les ordonnées de l'extrémité de k. Donnant sinus et cosinus les signes qui leur conviennent, x et y pr dront d'elles-mêmes les signes qui indiqueront à quelle don le sommet appartient. Ces calculs, fort simples, eximple cependant beaucoup d'ordre et d'attention.

- 19. Levés de détail. La triangulation faite ou rapportée ur le papier, on commence le levé des détails. Les moyens n'on peut employer pour les obtenir varient avec la nature es instruments dont on dispose. Nous les classerons sous stitres, levés à la planchette, levés à la boussole, levés au automètre, ou à l'équerre.
- 20. Levés à la planchette, généralités. La planchette oit toujours être disposée horizontalement à chaque staon; les angles qu'on y trace sont toujours ainsi réduits à horizon (13), aussi bien que les droites qui joignent entre x les différents points du plan. Les distances mesurées dixtement devront être prises avec la chaine tendue horizontement et jamais suivant la pente du terrain. On concevra reste et l'on se rappellera plus facilement l'usage de la lanchette, en remarquant que toutes les situations qu'elle read aux stations successives sont parallèles entre elles, et ve l'instrument est toujours placé dans le même sens relavement au terrain.
- 21. Première méthode dite de cheminement (fig. 36). lle s'applique lorsque tous les points A, B, C, D, E du terrain la accessibles, lorsqu'on peut y placer la planchette, et l'aque aucun obstacle ne s'oppose à ce que l'on chains de la à l'autre.

Etablissez la planchette bien horizontalement au-dessus du int A du terrain, à l'aide d'un petit niveau à bulle d'air; - disposez-la de manièré que sa surface puisse contenir tout i terrain ABCDEF; — enfoncez perpendiculairement au la de la tablette au point a du papier déterminé par la irticale en A au terrain, une fine aiguille à laquelle vous rez fait une forte tête avec de la cire à cacheter; — applicez contre cette aiguille le bord de l'alidade qui répond u pinnules;—faites tourner l'alidade autour de l'aiguille a squ'à ce que vous aperceviez le pied du jalon ou du signal

placé en B; — tirez alors le long de l'alidade un définie; — tracez de la même manière une autr définie suivant la direction AF, en visant au pied — enlevez la planchette du point A, et faites p lon en ce point du terrain.

Transportez-vous au point B du terrain, et, temps, faites chaîner la ligne AB du terrain, les neurs s'alignant réciproquement sur les jalons A sur les lignes indéfinies tirées de r, et à partir du papier, portez à l'échelle adoptée les longu de AB, AF.

Piquez une seconde aiguille au point b de la — établissez l'instrument au point B du terrain, que b se trouve ou rigoureusement, ou sensible verticale de B. Une petite erreur sur cette posit n'aurait d'influence que si l'on opérait à une échelie; en pareil cas, on ferait convenir ces de employant un compas d'épaisseur, dont les point atteindre le centre de la planchette. A l'une suspendu un fil à plomb, l'autre s'appliquerait s puis l'on disposerait la planchette de manière plomb passat par la verticale de B. Revenons ?

Appliquez l'alidade contre les aiguilles b, a;—ner alors la planchette jusqu'à ce que, à travers vous aperceviez le pied du jalon A. Dans cette du plan se trouvera dans la direction BA du rien changer à la position de la planchette, enle faites mouvoir l'alidade autour de l'aiguille que, à travers les pinnules, vous aperceviez le Tirez alors le long de l'alidade une droite ind direction b C;—faites chaîner B C;—porte sur le plan, réduite à l'échelle adoptée, et guille enlevée de a;—transportez la plar terrain;—opérez en C absolument de mê opéré en B;—continuez ainsi de suite ju ayez fermé le polygone.

La méthode de cheminement s'applique avec avantage au bré des bois fourrés, des sentiers, des ruisseaux.

22. Viriscotions. — On peut remarquer que, dès que l'on st arrivé su point C, les points a b étant déjà fixés sur la Planchette, il faut, si l'on a bien opéré que, lorsque cb est tracte, la direction CA de la diagonale du terrain coïncide Willes da plan. S'il n'en est pas ainsi, on s'est évidemment iné ou sur la mesure de AB, ou sur celle de BC, ou sur in reductions ab, bc on enfin sur l'angle ABC = abc. la fira des vérifications semblables à chaque station, et l'on Les exemple, que la planchette étant placée en D, et mite de du plan étant tracée, les directions da, db du chivent être les mêmes que celles DA, DB du terrain. est pas ainsi, des erreurs ont été commises, et on les corriger immédiatement.

L'SI Pon fait usage du déclinatoire, comme on a tracé planchette la ligne nord-sud au point de départ A, on menes de la station en B; l'on se porte de A directe-Len C, tandis que l'on fait mesurer AB et BC. On oriente Marchette en C, à l'aide du déclinatoire ; — puis a b étant la sur la planchette à l'échelle convenue, on pique une milie en è, et faisant tourner l'alidade autour de ce point porta ce que de la station C, on aperçoive le jalon B à ers les pinnules, on tirera uné indéfinie b.. C, sur lamille on portera de b en c la longueur réduite bc. De la anime situation C, on tirera immédiatement une indéfinie ed vers D, puis laissant de côté la station D, on se porters banddiatement en E, tandis qu'on fera chainer CD et DE mpertera ed à l'échelle sur la direction c D, puis de la su took, visant à D à travers les pinn coling control l'alidade appay control l'alidade appay l'a perters la longueur de, puis du poi lis de l'allum laquelle ef, et ainsi de suite. pertera la longueur de, puis du poetit de la la sur l'indéi es, et ainsi de suite.

L'emplei du déclinatoire réd

L'emplei de stations, mais le vent de la communication des stations, mais le vent de la communication de la com

L'emploi du déclinatoire réd de près de mo des stations, mais le v ns erapação quel l'aiguille de se fixer aisément, fait que, alors, il n'y a économie de temps.

24. Méthode dite de recoupement. — Elle perm faire mesurer qu'une seule distance, et elle n'a d'ap que lorsque tous les points sont accessibles.

Soit (fig. 37) AB la base que l'on a pu mesurer; cera sur la planchette une droite ab, réduction l'échelle adoptée, et située convenablement. — Or la planchette en B, et l'on fera convenir le point b de chette avec B du terrain, et la direction ba avec B tirera en visant de b au jalon C une droite indéfinie direction b C; — on portera la planchette au poi terrain, et on l'y disposera de manière que la droite bc convienne avec BC quant à la direction; quera une aiguille au point a du plan; — on fera l'alidade autour de cette aiguille jusqu'à ce que, c tion C, on aperçoive le jalon A du terrain à traver nules; — l'alidade restant dans cette position, on ti vers soi une droite indéfinie, qui recoupera nécess la direction b c en un point qui sera c du plan.

La planchette restant dans cette position, on ti vers le jalon D une indéfinie c D, et l'on se transp D;—on y disposera la planchette de manière que tion de D c convienne avec celle de D c. Plaçant en dade contre l'aiguille a du plan, on la fera tourn de cette aiguille, jusqu'à ce qu'on aperçoive par les le pied du jalon A du terrain. Tirant alors de a vei indéfinie, elle recoupera la direction c D en un poin nécessairement d du plan.

De ce point d du plan, on dirigera l'alidade vers l du terrain, on tirera l'indéfinie d E; — on transplanchette au point E;— on fera convenir les direc ED, puis, sans changer la position de la planchette cera l'alidade contre l'aiguille a, on la fera tourne ce que l'on aperçoive à travers les pinnules le pied d

- enfin on tirera vers soi une indéfinie, qui recoupera celle dE en un point qui sera nécessairement e du plan; et le polygone sera fermé.
- 25. Vérification. On se vérifie à chaque station, en se servant des points déjà déterminés, et l'on voit facilement, par exemple, que le point e déterminé sur le plan où l'on a déjà a, b, c, d, peutêtre donné à la fois en tirant des droites, seit suivant A a pour recouper d E, soit suivant B b pour recouper la même indéfinie d E, soit encore suivant Cc.
- 26. Si l'on emploie le déclinatoire, la base AR étant représentée par ab à l'échelle sur la planchette orientée, on va virienter de nouveau en C, puis à l'aide de l'aiguille (en civre) piquée d'abord en a du plan, on fait tourner l'alidade impla à ce qu'on aperçoive le jalon A du terrain, et l'on tire l'indéfinie A a C vers soi. Opérant de même, de la même station et par rapport à B du terrain, on a une autre indéfinie Bè qui recoupe la direction Aa C en un point qui est nécessirement c du plan. Avant de quitter la station C, on tire c D, puis on se porte en D du terrain, on s'y oriente, et les points a, B de la base et a, b du plan servent encore à déterminer a tholument comme on a obtenu a... et ainsi de suite, en remaquant que a (B, C) (C, D) a (b, e) a (c, d) peuvent donner de mine la position des points a... a du plan.
- 27. Méthode d'intersection. Elle s'emploie surtout lorsque la base AB seulement est accessible, et elle ne diffère point, quant au principe, de celle indiquée (9) et fig. 32. Ainsi on dépose la planchette à l'une des extrémités A de la base AB; on trace à l'échelle convenue cette même base ab sur le plan, puis après avoir disposé l'instrument demanière que ab soit exactement dans la direction AB, on plue l'aiguille en a et faisant tourner l'alidade autour de tette aiguille, on vise successivement à tous les points F, G, C, E, D du terrain, et l'on tire sur la planchette des droites indéfinies dans leurs directions; on transporte ensuite la Planchette en B, on la dispose de manière que b étant dans

la verticale de B, la base réduite b a soit dans la direction BA, puis visant de B en faisant tourner l'alidade autour de l'aiguille b, on tire d'autres indéfinies vers les mêmes point du terrain que précédemment. Ces indéfinies recoupent les premières sur la planchette en des points f, g, c, e, d qui sont les projections des points F, G, C, E, D du terrain.

La méthode d'intersection a l'avantage d'être rapide et l'inconvénient de donner parfois des intersections trop alguës ou trop obtuses; ce qui fait que l'on saisit mal le véritable lieu des points à marquer sur la planchette.

- 28. Vérification. La planchette étant à l'une des extrémités B de la base, et b a du plan convenant avec BA du terrain, on fera placer un jalon en un point quelconque V du terrain, et l'on tirera l'indéfinie b V. On transportera la planchette en V; on fera convenir l'indéfinie V b avec V B;— on piquera une aiguille à un point g, par exemple, du plan. Autour de cette aiguille g, on fera tourner l'alidade, et lorsqu'on apercevra par les pinnules le point G du terrain, on tirera l'indéfinie G g qui recoupera b V en un point qui serav du plan. Tout restant dans cette situation, il faut, si l'on a bien opéré, que plaçant successivement l'alidade suivant v, v, v, v, a, ... du plan, on aperçoive à travers les pinnules les points F, C, A du terrain.
- 29. L'emploi du déclinatoire n'offrirait ici d'autre avantage que celui d'orienter la base par rapport au méridien magnétique. Toutefois la planchette orientée à l'aide du déclinatoire, permet de résoudre un problème très-usuel, savoir :
- 30. Déterminer sur la planchette la position d'un poimintérieur 0 du polygone ABCD, trois points a, b, c, ou deux points au moins a, b, étant déjà placés sur le plan et visibles du point 0 (fig. 38).

On orientera la planchette à la station O, puis faisant tourner l'alidade autour de l'aiguille a jusqu'à ce qu'on aperçoive A du terrain, on tirera une indéfinie dans la direction Aa; — on fera de même relativement à B, et l'intersection

- la planchette des deux indéfinies A a, B b donnerait sur plan la position o de 0, mais il convient de vérifier cette sition en opérant encore de même sur c et C ou tout tre troisième point.
- 31. Application de cette méthode (fig. 59). On voit imdiatement comment à l'aide d'une base AB convenabletent située, on obtiendrait, en stationnant successivement aq, m, p.... les positions de ces points sur la planchette, par suite toutes les sinuosités d'un cours d'eau.

Les lignes am, ap... serviraient à leur tour de bases pour lecer sur la planchette, à l'aide de la méthode d'intersecte (27), des points tels que z situés sur l'autre rive, et l'on bliendrait ainsi facilement la largeur du cours d'eau en lièrents points, ainsi que la figure des deux rives.

Il faut du reste éviter ici, comme à la méthode (27), les tersections trop aiguës ou trop obtuses.

- 32. On obtiendrait encore facilement les sinuosités des ruismux, des haies, etc., avec la planchette sans déclinatoire, a abaissant (fig. 59) des coudes ou des points principaux, y, x, u, t de petites perpendiculaires sur des droites, samme E C par exemple, déjà tracées sur le plan. On porte l'échelle les distances de leurs pieds le long de ec, ainsi ue leurs longueurs réduites, et l'on trace ensuite facilement se courbes C u x y x. On dessine en même temps à vue le rrain compris dans les divers trapèzes E x y Y.
- 33. C'est en employant avec sagacité tantot l'une tantot autre des méthodes précédentes que l'on parvient à reprénter sur la planchette le plan d'un terrain avec la projection de tous les détails. La plan de l'on parvient à reprénter sur la planchette le plan d'un terrain avec la projection de tous les détails. La plan de grand avantage e dispenser l'ingénieur de tout les dispenser l'ingénieur de tout les dispenser l'ingénieur de tout les les des products et l'ons l'entre de le terrain, mais éthodes purement graphique uraient indiquer que très-grande de terrain des lignes qui n'ont

36. Tracer à la planchette une route, en forêt. blème suppose que l'on a sur la planchette le pla la partie de forêt dans laquelle on doit opérer, s direction de la percée à y faire.

On disposera la planchette à l'origine de la tre sant rigoureusement convenir deux des plus grai de la planchette avec leurs correspondantes du i placera alors l'alidade avec soin sur l'axe de l projet marqué sur la planchette, et l'on fera ou dans cette direction que l'on marquera d'ailleurs quets, à mesure que cela deviendra possible.

37. Usage de la planchette pour tracer un pe terrain. — On conçoit très-facilement comment, un projet étant tracé sur la planchette, on repterrain toutes les lignes homologues, voici toutefo prescriptions utiles:

Il faut d'abord disposer la planchette sur le te des points principaux du plan, et faire conver grande ligne qui parte de ce point avec celle qui respondre sur le terrain. On détermine ensuite de mière station, à l'aide de l'alidade, autant d'align le terrain qu'il y a de lignes droites qui peuvent y—On fait porter sur ces alignements autant de fractions de mètre que l'échelle ou les cotes en On va cusuite établir la planchette à chacune des de ces premiers rayons, et après leur avoir donn tion parfaitement parallèle à celle qu'elle avait à station, on détermine de nouveaux alignements mite la longueur à celle indiquée sur le plan.

Il importe presque toujours ici que le point « chettese trouve rigoureusement dans la verticale d logue sur le terrain, on obtiendra cette coïncides moyens indiqués, § 21.

Il convient enfin que les principales lignes du cotées d'avance sur la planchette ainsi que les dis ne du projet. On procède ordinairement des contours intérieur, mais il est quelquesois plus commode de de grands axes.

Levés à la boussole; généralités. — L'angle formé par irection quelconque avec celle de l'aiguille aimantée, surera par la droite de l'observateur, et depuis zéro à 360, en d'autres termes, il a pour mesure l'arc compris la droite du rayon visuel et la gauche de l'extrémité de l'aiguille. Il faut ne lire ces angles sur le limbe que l'aiguille a cessé d'osciller, et, pour ne point come de trop grosses erreurs sur cette lecture, l'observateur à faire en se plaçant juste en face de l'extrémité de ille. — La boussole doit d'ailleurs être toujours disborizontalement.

vent, le fer, à la surface du sol, les oxydes magnétiques, surants électriques, les voies de roulage en fer dans les souterrains, sont des causes d'erreurs graves qui oblidans maintes circonstances à s'abstenir de l'emploi de nasole.

Première méthode, applicable aux levés des polyi dont tous les points sont accessibles, aux cours d'eau, inuosités des chemins, aux contours des petites prois (fig. 40).

t ABCDE le polygone. — Etablissez horizontalement ussole au point A, et pendant que les chaîneurs mesula distance entre le point A et le jalon B, visez de A B; tracez un arc sur le croquis, autour du point a depuis oite de la direction AB jusqu'à la gauche de la petite 3 qui figure l'aiguille; — inscrivez autour de cet arc la 1 ation observée de cet angle, et poi tez en même temps 3 croquis, le long de ab, la valeur en mêtres et fractions être de la distance AB mesure en mêtres et fractions être de la distance AB mesure en poi de la valeur de le nAE; — transportez la poi de la valeur de la nAE; — transportez la poi de la valeur de la

C. et ainsi de suite jusqu'au dernier angle et a nier côté du polygone.

40. La vérification de la valeur des angles est fond la propriété des polygones. Pour avoir la valeur de intérieur B par exemple, on peut remarquer que les tions de l'aiguille étant sensiblement parallèles à tou positions du plan, on a (Géom., A, 17):

$$B = sBA + sBC = 360 - nAB + CBn - 180^{\circ}$$

= $466^{\circ} - 325^{\circ} = \dots 141^{\circ}$

On aurait de même, en continuant à ne faire entrer dans les calculs des angles *intérieurs* que les valeurs des angles *observés*:

On n'aura pas manqué de remarquer que, dans ces c l'angle nAB est l'angle observé et = 325° et non pas aigu nAB de la figure; il en est de même de tous les

41. La vérification des côtés se fait en construis polygone à l'échelle à l'aide du rapporteur ou de la ta sinus (Géom., P, 9). Il n'y a point d'erreur, ou il y compensations d'erreur, si le polygone se ferme exact c'est-à-dire si le dernier côté EA passe par le point part A, et si tous les autres côtés ont d'ailleurs la lo voulue par l'échelle. Cette construction du polygone facilement en tirant sur le papier un grand nombre rallèles équidistantes ou non qui représentent les dir de l'aiguille aimantée. Elles servent à déterminer la p du rapporteur aux divers point du plan. L'emploi du quadrillé est encore plus commode, et le rapporteur

de beaucoup préférable ici à celui qui ne comprend qu'une ni-circonférence.

i2. Observation. — De même qu'avec la planchette orien(23) on peut se dispenser de faire des stations à tous les
nmets du polygone (fig. 40): on voit, par exemple que,
tant du point A, on peut aller stationner directement en
pourvu que, de ce point, on relève cette fois l'angle BCn;
même on pourra passer immédiatement de C en E, à la
ndition de relever en E l'angle DEn, et alnsi de suite. Il
clair, en effet, que de ces angles BCn, DEn on conclura
ix CBn, EDn qu'on aurait observés en B, D... car les
sations du numéro précédent donnent:

$$CBn = nCD - C + 180^{\circ} = BCn + 180^{\circ}$$

 $EDn = nEA - E + 180^{\circ} = DEn + 180^{\circ}$

si, l'angle que l'on aurait observé en B n'est autre chose e BCn, plus une demi-circonférence, et celui qu'on aurait servé en D = DEn + demi-circonférence. En général, agle qu'on n'a pas observé est égal ici à celui qu'on a obvé plus ou moins, une demi-circonférence; ce qui fait e, dans la construction de la figure. on prendra dans les cas sur le rapporteur pour former l'angle qu'on n'a nt observé le numéro de la division diamétralement op-6 à celui qui correspond à l'angle observé. En parties r, pour former l'angle nBC au point B, on prendre méro de la division diamétralement B, BCm. méro de la division diamétralement B, on BCm.

ple BCn étant = 106° par exemple

lette observation conduit nature ple BCn étant = 106° par exemple blosse sera priette observation conduit nature partie, plusieurs points de la crattion des plateaux, la naissance reat, qui donne le moyen apartie, plusieurs points de la crambie, plusieurs points de la crambie des plateaux, la naissance vast, qui donne le moyen de ma partie, plusieurs points de la crition des plateaux, la naissance 3. Prohlème. Deux points A et rqués sur le plan en a et h Jos Mox partic, plusieurs pomes dition des plateaux, la naissance dition des plateaux points A et R My des 3. Problème. Deux points A et rqués sur le plan en a et b, et l'a étant connues par rapp John and ru Mathématiques appliquées.

De la station M du terrain on visera aux points A et l'on inscrira les angles nMA, nMB. Il n'y a pas d'a données à recueillir sur le terrain. En effet, l'on a

$$nAM = sAM + 180^{\circ} = nMA + 180^{\circ}$$

 $nBM = nMB - 180^{\circ}$

d'où l'on conclut que, pour placer m sur la carte, il su à la rigueur de faire en a, toujours avec la gauche de rection nord de l'aiguille un angle $= nMA + 180^{\circ}$, pe angle en $B = nMB - 180^{\circ}$; ce qui revient à placer le porteur successivement en a et b, puis à tirer des indé par les divisions diamétralement opposées à celles que respondent à la valeur des angles respectifs observés sur A et B. Les deux directions indéfinies se couper un point qui sera la position du point m en la rapp par le même procédé aux points B C. Il n'y a pas d'a si la droite tirée de c vient passer par le même point plan.

44. Seconde méthode; problème général: lever à la sole le polygone ABCDE (fig. 42) dont tous les son sont accessibles, en ne mesurant qu'une base AB.

Placez la boussole à l'une des extrémités B de la bassez sur l'autre extrémité A, puis de la même station I sur C; ce qui donnera ABn, CBn. AB est connu.

Transportez la boussole en C; de cette station, visez et sur D; vous obtiendrez ainsi AC n et DC n.

Transportez la boussole en D; de ce point, visez e sur A, puis sur E; ce qui fera connaître A D n, E D n; Et ainsi de suite jusqu'en E où on relèvera A E n.

45. Pour construire la figure à l'aide de ces des on pourrait employer les angles intérieurs de chaque tris en remarquant que tous ces angles intérieurs se dédi de ceux qui ont été observés et que, après avoir con le premier triangle ABC, dans lequel le côté AB est ce AC devient une base sur laquelle on construit le s

CD; et ainsi de suite. En mons lemant au selle, par exemple, en désignant als son de la la intérieurs, on voit facilement see :

> A = ABn - AGn B = nBC - ABnC = AGn - nBC + Bn

the beautoup plus simple it is a second of the paralleles in the p

eme point à, on firera l'institue

uche de l'aiguille, un more alle

t, pour donner à le la language
duira du point et ma la la language
l'indéfinie le sau point et appeale

triangle. On remarque que l'angle n'a constant
laporteur à la division dismetrale

idonnerait à C.

wint c aires Getermine
4, faisant over to
a CB, pais tenjimer din poir
is sevent of d. Tament over to
180 + A Bro, co qui determine
1 te triangle over.

a de d., ancomanios de dans tê m angles a le E., pais, do se delmie o c.

n — 3160°

E som

Bar Land

tion de l'aiguille et le point A; ce qui revient dans tous les cas sur le rapporteur la division d ment opposée à la graduation de l'angle avec A troisième sommet de chaque triangle.

Cette méthode devient plus exacte quand, au li sur le point A, on vise en outre sur B..., mai croquis doit être fait avec beaucoup de soin pou confusion.

46. Troisième méthode; problème général: boussole le plan du polygone ABCDEF, dont A accessible (fig. 43).

Le principe de cette méthode est le même qu diqué §§ 9 et 27.

A l'extrémité de la base A, on relèvera tous formés entre la gauche du nord de l'aiguille de la rayons visuels AC, AD, AB, AF, AE.

On fera mesurer pendant cette opération la ba On transportera la boussole à l'autre extrémité base, et l'on y relèvera tous les angles formés entr de l'aiguille et la droite des rayons visuels BC BF, BE.

La construction de la figure sur le papier est t pour que je m'y airête, après ce qui a été dit.

47. Problème: à l'aide de la boussole, men point B une parallèle à une ligne donnée AC sur (fig. 44).

A l'extrémité A de la ligne donnée A C, obser A; transportez la boussole au point B, et faites jalons dans la direction Bx déterminée par la con l'angle en B = celui observé en A.

- 48. Levés au pantomètre (page 967) ou à l'équ 976). — Le pantomètre ou l'équerre doivent tou placés horizontalement. Leur emploi convient su pays de plaine.
 - 49. Première méthode. Lever le plan du terrais

qui est partout accessible, et dont tous les points es (fig. 45).

ur le terrain le plus long alignement possible AB; base ou la directrice du plan. Des sommets du C, D, G, L, M, conduisez sur cette base les perres Cc, Dd, Gg, Ll, Mm; faites chainer Ac et qC, qn et nN. . . , c'est-à-dire, tous les segments , et toutes les perpendiculaires à cette base, dont irez les valeurs sur un croquis ou brouillon. Ces affisent évidemment pour construire la figure sur le aide de la règle et de l'équerre, et pour en éva-perficie (Géom., I, 6).

r trouver le pied des perpendiculaires, le pied f r exemple, on procède par tâtonnement. On place ètre ou l'équerre en f' par exemple, et visant d'ala direction f'A ou f'B, on regarde ensuite par es perpendiculaires à cette direction. Si l'on renpied du jalon F du terrain, f' est le pied de la perre, mais il arrivera rarement qu'on rencontrera F r coup. Si ce jalon est à gauche, on reculera le instrument vers la gauche en f" par exemple; at de nouveau suivant f" A, on regardera encore nêtres perpendiculaires à cette direction f" A, si ntre le jalon F. S'il est à droite, on prendra une ntermédiaire entre f' et f", et ainsi de suite jusie le fil vertical du plan perpendiculaire à la direcbase coupe exactement en deux le pied du jalon F. la méthode des arpenteurs; elle n'est pas toujours, faut, la plus commode, car elle exige quelquefois nombre de mesures partielles, telles que q Q, c C, I, prises tant à droite qu'à gauche de la base, et l'ailleurs que les points OCD. . M sont tous acces-La méthode suivante est souvent bien préférable. uxième méthode, dite des coordonnées (fig. 35). à l'aide du pantomètre, deux alignements perpendiculaires l'un à l'autre NAM, OAP, puis chen cessivement sur ces deux directrices ou axes de nées, on y fait mesurer les distances à l'intersec pieds k'e' i' g' k'c' b'... kei gh... cb, des perpe Kk', Ee', I i'... Cc', Bb'... Kk Ee I i... Cc Bb.. de chaque jalon KEI... CB du terrain sur caxes.

Il est évident que ces distances (Kk, Kk'), (Ii) terminent la position de chaque point KI...; sur le qu'il soit nécessaire de prendre aucune autre mes hors des grands axes NAM, OAP.

Quant à la construction du plan sur le papier, « très-rapidement avec la règle et l'équerre comm l'indique.

Cé procédé exige un peu de tact pour bien axes principaux et les diriger de manière qu'oi facilement les objets qu'il s'agit d'y rattacher.

- . 52. Emploi de l'équerre à réflexion. Un de nients de l'équerre ordinaire et du pantomètre es à des tâtonnements ponr trouver le point où la p laire abaissée de chaque signal vient couper les L'équerre à réflexion (page 976) remédie comp cet inconvénient, et rend ainsi fort expéditive le précédente qui convient particulièrement ainsi NAISSANCES.
- 53. Le petit sextant de poche (page 975) re évidemment l'équerre à réflexion. Il suffirait pour pieds des perpendiculaires de fixer l'alidade sur 90°, et d'employer alors le sextant comme l'équeren cheminant le long des axes.
- 54. Problèmes divers. Quels que soient la méth strument qu'on emploie, il arrive trop souvent que est embarrassé d'obstacles qui gênent ou la vue sage, et l'on ne peut alors obtenir directement tout nées nécessaires pour calculer les triangles; on a

cours à des moyens indirects qui font l'objet des problèmes suivants :

55. Problème. — Soient (fig. 46) D, C, B trois points en ligne droite, et M un quatrième point, d'où l'on a relevé les angles D M C, C M B. On suppose connus D C et C B et l'on demande de calculer les triangles D C M, C M B dans lesquels on ne connaît dès lors que D C, C B et les angles qui sont opposés à ces côtés.

On imaginera une circonférence passant par les trois points DCM et une autre circonférence passant par les points CMB. On joindra leurs centres par une droite GO qui sera dès lors perpendiculaire à CM, et coupera cette ligne en deux parties égales.

Si de G et de O on abaisse des perpendiculaires G H, O I, respectivement sur D C et C B, puis, si des mêmes points on tire G D, G C, O C, O B, on aura D H = H C; C I == I B; angles H G C == D M C; C O I == C M B, et dès lors

$$GC = \frac{HC}{\sin DMC}; \quad OC = \frac{CI}{\sin CMB}$$

$$GCO = 180° - (GCH + OCI)$$

$$CGO + COG = 180° - GCO$$

La somme de ces angles et celle des côtés GC, OC qui leur sont opposés étant connues, on obtiendra leur différence (Géom., N. 1), ce qui donnera d'une part le plus grand angle COG, de l'autre le plus petit CGO = $\frac{CGM}{2}$.

Donc, on connaîtra dans le triangle C G M tout ce qu'il faut pour calculer C M, et ce côté une fois connu, on pourra calculer les triangles D M C, C M B dans lesquels on connaîtra deux côtés et un angle.

56. Autre problème (fig. 47). — On connaît les positions de B, E, D par les longueurs BE, BD et l'angle EBD, on demande de placer un troisième point intérieur C, d'où l'on relevé les angles BCE, BCD opposés aux côtés connus.

Si une circonférence de centre K passait par les B, C, E, et une autre de centre L passait par B, si l'on avait en outre conduit des centres K, L l diculaires KMP, LNQ, on aurait deux triangl BKE, BLD.

Dans le triangle rectangle KBM, on connattrait BE, l'angle droit M, l'angle BKM == 180° -- BK == BCE, on aurait donc BK et KBM.

Dans le triangle rectangle BLN, on connaîtr droit N, l'angle BLN= 180°—BCD et BN = en déduirait donc BL et LBN.

On a aussi

angle LBK = EBD + KBM + LB

et ces trois angles sont connus. Donc, dans le tria on connaîtra les côtés BK, BL, et l'angle LBK of prennent, on pourra donc calculer les angles BK

Alors on connaîtra dans le triangle isocèle BK triangles et deux côtés KB, KC, d'où l'on tirera

Mais dans les triangles BCD, BCE on connaît 1 un angle et deux côtés, on en déduira donc CE même ED, en remarquant que l'angle BKL $\stackrel{\smile}{=}$ E

Ou aurait pu calculer aussi B C et E C par le tr dans lequel on connaît deux angles et un côté, ce déterminé doublement la position de C.

57. Enfin, s'il arrivait que dans un levé on eût ner un triangle ABC (fig. 48), dont on ne pourra directement qu'un angle B et un côté AB par e cela par suite d'obstacles tels qu'un bois qui gèi et d'un marais qui s'oppose au passage? voici ca pourrait procéder.

On mesurerait de C vers B la plus grande lons sible CD; on relèverait l'angle ADB— connai dans le triangle ADB, le côté AB et les angles calculerait le côté DB qu'on ajouterait à CD, de

l'on aura t CB, BA et l'angle B ponr calculer le triangle ABC.

Si l'on ne pouvait mesurer dans la direction CB, on mesurerait dans une direction quelconque une droite CE — du point B, on releverait les angles CBE, EBA; puis, du point E, les angles AEB, AEC. Ces angles et le côté AB étant connus, on trouverait BE, qui conduirait à BC et, par suite, à AC.

On trouvera plusieurs autres problèmes usuels à l'article RECONNAISSANCES INDUSTRIELLES de mon Aide-mémoire.

CHAPITRE XII.

Notions de Nivellement.

- 1. Faire le nivellement de deux points a b (fig. 49), c'est, ta fait, chercher la différence bc de leurs plus courtes distances O a, O b au centre de la terre, supposée sphérique. En effet, les instruments dont on fait usage dans les nivellements (pag. 953) ont tous pour objet de déterminer la direction d'un plan horizontal AB, c'est-à-dire d'un plan perpendiculaire au prolongement du rayon terrestre O I mené apoint I qu'ils occupent.
- 2. Nivellement simple; soit I l'un de ces instruments que nous supposerons réglé et d'abord placé à égales distances des points a et b dont on cherche la différence de nivan; il déterminera un plan horizontal AB. Faites placer en a le pied d'une mire dont on élèvera le voyant jusqu'à ce que, la mire étant bien verticale, sa ligne de visée au-dessus du sol sera la cote du point a du terrain. On l'inscrira et, sans déranger l'instrument du plan AB dans lequel il peut d'alleurs tourner librement, on fera porter le pied de la mile sur le point b; puis la mire étant toujours bien verticale, on fera monter ou descendre le voyant jusqu'à ce que sa ligne de visée soit revenue dans le même plan horizontal AB. On inscrira la nouvelle cote bB du point b.

Retranchant B b de A a on aura évidemm de niveau bc = Aa - Bb des deux points marque que la plus petite cote appartient tou le plus élevé.

On nomme cote d'arrière celle qu'on obti point de départ a, et cote d'avant celle qu'o sant au point d'arrivée b.

Cette simple opération suffit quand on n' deux points visibles tous deux de la station général, leur distance ne dépasse guère des mètres; et enfin lorsque leur différence de petite que la longueur totale de la mire, mo strument.

3. Si l'on a à niveler plusieurs points vis stants d'une station I (fig. 50), on peut o porter successivement la mire aux points A₁ sans changer le plan horizontal AIE déte strument I, amener le voyant dans ce plan cotes a A, b B, c C, d D, e E feront évidemme combien chaque point du terrain est enfoncniveau général AE, élevé lui-même au-dessiterrain de la hauteur i I de l'instrument.

Si l'on fait en même temps mesurer les zontales et les directions relatives des diffé $B_1 C_1 \dots E_1$, on a, à la fois, tous les éléments former le plan M_1 N_1 et le *profil* MN des p

- 4. Rapporter le profil. On rapporte c profil sur le papier à une échelle multiple d afin de rendre les pentes plus sensibles à l'œ en effet, que si l'échelle des hauteurs est, I fois plus grande que celle des distances l'différences de niveau de deux points success multipliées par dix.
- 5. Lorsque deux points à niveler sont ti de l'autre, il faut, en général, faire subir cote de chacun d'eux : 1º une correction e

: la lumière, correction toujours additive; 2º une : correction & toujours soustractive due à la spherila terre. Ainsi A étant la cote lue sur la mire, on a ::

Cote réelle =
$$A + e - h$$
;
Cote réelle = cote lue - $(h - e)$.

avons démontré (page 133) que k étant la distance en qui sépare le pied de l'instrument de celui de la n-avait par approximation, dans les circonstances hériques moyennes, R étant le rayon terrestre 3 :

$$k^2 \times \frac{0.01257}{1000000}$$
 et $h = \frac{e}{0.16} = \frac{k^2}{2R}$

à l'aide desquelles on a formé la table suivante :

	h	6	h-e	
 00000	0.0008 0.0196 0.0283 0.0385 0.0503 0.0636	0.0001 0.0031 0.0045 0.0062 0.0080 0.0102	0.0007 0.0165 0.0237 0.0323 0.0422 0.0534	La quatrième co- lonne donne les va- leurs qu'il faut re- trancher de la cote lue sur la mire pour avoir la cote de ni- veau vrai.
0.00000	0.0786 0.1767 0.3142 0.4909 0.7069 0.9621 1.2566	0.0126 0.0283 0.0503 0.0785 0.1131 0.1539 0.2011	0.0660 0.1484 0.2639 0.4123 0.5938 0.8082 1.0556	
_	1			

our obtenir la différence de niveau de stants, il faudra donc, e niveau pre

rence de leurs cotes respectives ainsi corrigées. Mais marque que tout se compenserait de part et d'autre, la correction à faire aux cotes deviendrait inutile si l'ment était placé à distances égales ou à peu près éga deux points à niveler, position qu'il convient donc c férer à toute autre.

7. Si l'on a à niveler une série de points non visible même station, le nivellement est dit composé; et i rien autre chose qu'une série de nivellements sim dans laquelle chaque coup de niveau d'arrière se do le point même du terrain qui vient de fournir la d cote d'avant.

Ainsi soient a b c d (fig. 51), les points à niveler: l'instrument S₁ à distances autant que possible égales et b, et relevez les cotes a A, bB; faites laisser le pied de bien exactement sur le point b du terrain, - transpor strument de la station S₁ à la seconde station convena choisie S2 et ayant fait pivoter la mire pour qu'elle 1 son voyant tourné vers S2, faites amener ce voyant plan horizontal I B' de la nouvelle station; elle fou cote d'arrière bB'. Laissant l'instrument à la sta après avoir tourné la lunette vers l'avant C faites p mire en c, et elle fournira, comme on l'a vu, la c vant cC. Puis, le pied de la mire restant en c, ce core l'instrument qui la devancera en le portant à de S2 en S3, et le voyant de la mire étant retourné e à la hauteur convenable, elle fournira la cote d'arre du point c. On la fera alors porter en doù elle don même la cote d'avant d D..., et ainsi de suite, en quant qu'il n'est nullement nécessaire que les stat l'instrument soient dans le plan vertical qui passe p positions successives de la mire, comme semble l'inc figure.

De même que dans le nivellement simple la difféi niveau de deux points successifs est donnée par la d deleurs cotes, et la plus forte cote des deux appartient au point le plus bas.

- 8. Si l'on ne veut connaître que la différence de niveau des points extrêmes A, Z du nivellement, il suffit de faire, d'une part, la somme de toutes les cotes d'avant, la différence de ces deux sommes est la différence de niveau des points extrêmes A et Z. Si la somme des cotes d'arrière est plus grande que la somme des cotes d'avant, et si l'on a marché de A vers Z, A est plus bas que Z. Z est plus bas que A dans le cas contraire; enfin Z et A sont dits de niveau si la différence est nulle, pourvu que l'on ait fait, s'il y a lieu, les corrections indiquées, § 5.
- 9. Il suffit, pour se rendre raison de cette règle, de remarquer que a a' a" a" ... étant les valeurs des cotes d'arrière, et z z' z'' celles des cotes d'avant, on a pour les différences de niveau des points successifs

$$(a-z) + (a'-z') + (a''-z'') + (a'''-z''') + ...$$

$$(a + a' + a'' + a'''...) - (z + z' + z'' + z'''...)$$

c'ast à-dire que la somme des différences est égale à la différence des sommes.

- 10. Vérification d'un nivellement. C'est une opération qu'il ne faut jamais manquer de faire. Elle consiste à revenir par un nivellement réciproque du point Z au point A, lorsqu'on a nivelé d'abord en marchant de A vers Z, et il convient de revenir par une route différente de celle que l'on a parcourue d'abord. On prend la moyenne des deux résultats obtenus lorsqu'ils différent très-peu l'un de l'autre. Si la différence est grande, tout est à recommencer sans hésitation.
- 11. Attentions générales. Ne jamais commencer un nivellement avant d'avoir vérifié et réglé le niveau (p. 970).

Le vérifier de nouveau dans le cours de la journée, lors le nivellement est d'une grande longueur.

Veiller à ce que la mire soit toujours placée bien vertilement.

Se faire montrer la mire et vérifier la cote inscrite pa porte-mire chaque fois qu'il passe à la station, et fair même vérification lorsqu'on passe devant lui pour se poi avec l'instrument à la station suivante.

On se trouve souvent bien de faire enfoncer un pique chacune des places que la mire a occupées et d'y marquer numéro d'ordre en chiffres romains, parce qu'ils se trac facilement au couteau ou à la hache sur le bois.

Inscrire sur un registre et non sur une feuille vola toutes les données du nivellement, que l'on calcule ens en les disposant suivant un ordre qui dépend du but f de l'opération.

12. Voici l'exemple d'une disposition que j'ai sour adoptée; il est donné par le nivellement d'un cours d'eau lequel on voulait établir une usine. On a fait enfence fleur d'eau un piquet au point le plus en aval, on y a p le pied de la mire, et il a été appelé le numéro zéro, autres piquets ont reçu les marques I, II, III, IV, jusqu'i également enfoncé à fleur d'eau en amont, et sur lequel place la mire qui a fourni le dernier coup d'avant.

La'dernière colonne, qui se déduit de la précédente, fe nit les ordonnées qui permettent de tracer sur le papie profil du terrain en prenant pour axe l'horizontale qui p par le point le plus bas du cours d'eau.

Juméros des	COTES		EXCÈS des premières	HAUTEUR absolue
piquets.	arrière.	avant.	les secondes.	an-dessus du piquet 0.
0	3.367	m 0.370		+ 0
I }	3.040		+2.373	+ 2.997
п	3.779	0.667	+ 3.236	+ 5.370
ш	3.191	0.543		+ 8.606
IV.	2.590	3.672	0.481	+ 8.125
v	2.000	3.293	— 0.703	+ 7.422
Sommes	15.967 8.545	8.545		
différence.	7.422	_	7.422 =	= chute totale

"Voyez mon Aide-mémoire des ingénieurs pour les métodes de nivellement trigonométrique des points situés à de Ne-grandes distances.

CHAPITRE XIII.

 sans calcul, les tracés relatifs aux cadrans le plus général ment employés. On ne saurait douter de l'antiquité des et drans solaires; il est prouvé, par les saintes Ecritures, qui chaz, vers l'an 751 avant notre ère, possédait une horis de cette espèce. C'est donc à tort que les gens de lettres, fondant sur les écrits de Pline, attribuent à Anaximène l'avention de ces cadrans.

Il est nécessaire, avant de passer à la construction cadrans, de définir quelques termes et de poser quelq principes qui faciliterent l'intelligence de cette exposition

Par l'effet du mouvement diurne, le soleil parait di autour de notre axe des arcs de 15º par heure : or. concoit la sphère coupée par douse plans passant tou les pôles, et distants entre eux de 15°, le solell les att successivement dans des intervalles égaux, et ces ple raires rencontrerent l'horizon rationnel suivant douze qui prennent le nom de lignes horaires. Si, mainten fait abstraction de ces cercles pour ne conserver que terrestre et le plan qui contient leurs traces, ou les horaires, l'on aura un cadran solaire placé au centre é terre; mais à cause de la grande distance du soleil et petitesse de notre globe, un point quelconque de la peut être considéré, dans le cas actuel, comme le cest la sphère; dès lors, si l'on y transporte parallèlement à première position et le plan et l'axe, le cadran solaire tracé pour ce lieu. Il résulte de la que, 1º dans tout celle solaire, le style est situé dans le méridien : 2º que de ph il est parallèle à l'axe de la terre, c'est-à-dire que pour lieu où le cadran est construit, ce style est incliné sur 🛍 rizon, comme l'est l'axe terrestre, d'un nombre de dega égal à l'élévation du pôle, qui, comme on sait, est égal à latitude.

Il faut donc, avant de procéder à la construction d'un q dran, 1° traçer une méridienne; 2° chercher l'élévation q pôle ou la latitude du lieu. Nous allons résoudre le prant problème assez exactement pour le but que neus asse se ; la table qu'on trouve à la fin de ce chapitre résont nd pour les principales villes; pour les lieux qui ne s compris dans cette table, il faudra consulter un tionnaire géographique.

TRACER UNE MÉRIDIENNE.

herchera un endroit où le soleil donne en toute saison neuf heures du matin jusqu'après trois heures du soir: rà hauteur d'appui, ou une petite colonne de 1 mèm.30, fondée sur un massif de maçonnerie, seront trèsables.

lacera à demeure sur ce mur, ou ce piédestal, une, une pierre de marbre ou de grès, bien plane et a; on la rendra bien horizontale par les moyens con-l'équerre avec un aplomb, ou du niveau à bulle d'air; encore par le procédé très-simple de verser de l'eau et de soulever la pierre doucement par des coins, du rs lequel l'eau tend à s'écouler; on la garnira de plàsous et autour, afin de l'établir solidement. Elle serait lide si on la contenait par un ou deux boulons intéentrant de part et d'autre à demi-épaisseur.

choisira sur cette pierre, près de son bord méridional, nt, autour duquel on décrira deux ou trois arcs de concentriques, distants l'un de l'autre d'environ 7 ètres, et de l'étendue de 130 à 140 degrés.

slèvera perpendiculairement sur ce centre un style ou e de la longueur convenable, pour que vers neuf du matin, dans la saison dans laquelle on opérera, te de l'ombre du style se trouve un peu en dehors du grand des trois cercles tracés. Il sera très-commode pour style une tige cylindrique, mobile du haut en ns un cylindre creux, dont le pied évidé forme un épateirculaire, au milieu duquel la tige mobile, terminas par une pointe très-fine, rencontre le centre des

cercles, tandis que son extrémité supérieure port delle percée d'un trou qui forme un point lumin bien plus précis à observer que ne l'est l'ombre « d'un corps opaque toujours mal terminée à cause nombre qui l'accompagne.

Le style étant ainsi préparé, on choisira une l'on puisse espérer que le soleil luira le matin midi; et, vers neuf heures du matin, on ira obstant où le centre du point lumineux se trouvera p sur la circonférence de chacun des trois cercles q sera successivement, à mesure que le soleil s'e l'horizon, en s'approchant en même temps du m on marquera d'un trait bien fin sur chacune de férences l'endroit précis où le centre du point lu la pointe du style, si l'on en emploie un) les au vement traversés.

Après midi, on surveillera le moment auquel l mineux (ou la pointe de l'ombre du style) s'app cercle intérieur, et on marquera de même d'un droit où chacune des trois circonférences sera con point lumineux (ou la pointe d'ombre).

Alors, avec un compas ordinaire, on partager sur chaque circonférence, l'arc compris entre le qué le matin et celui marqué l'après-midi; et, pos le bord d'une règle bien droite, d'une part su commun des trois cercles, et d'autre part sur la des trois arcs, la ligne tracée le long de cette rèq méridienne; et, si les trois bissections se trouve dues dans cette ligne, on aura la preuve de l'ex l'opération; sinon on donnera à la ligne une directientre ces trois résultats.

La méridienne, ainsi tracée, n'est sensiblement lorsqu'on opère dans l'une des deux saisons qui aux solstices. Vers les équinoxes, elle exige une d'environ un quart de minute ou 15" de temps, L'enve trop à l'occident vers l'équinoxe du printemps, et l'orient vers celui d'automne, en supposant qu'il se moit écoulé environ six heures entre les observations du matin et celles de l'après-midi : on peut faire aisément cette correction en observant la quantité de chemin que fait le point lumnieux (ou l'ombre du style) en une minute, immédiatement avant ou après midi ; le quart de cette quantité sera la recrection recherchée, qu'on aura soin d'appliquer dans le cens convenable, avant de tracer la méridienne définitive.

CADRAN ÉQUINOXIAL.

Procédons maintenant au tracé des cadrans, et commensgons par le plus facile, celui du cadran équinoxial; la construction en est si simple, qu'on la peut concevoir facilement sans figure.

En effet, il suffit de diviser un cercle en vingt-quatre parties égales, de placer au centre, et bien perpendiculairement an plan du cadran, un style qui le percera de part en part, puis de marquer du nº 12 l'extrémité d'un des rayons. Ce myon représente l'intersection du cadran avec le plan du miridien; le chiffre 12 est tourné entre le style et le nord, m points de division du côté de l'orient, et à partir du nº 12, prennent successivement les nos 1, 2, 3, 4, 5, 6, etc.; ce sont les heures du soir ; ceux de l'occident, à partir du même point, sont marqués 11, 10, 9, 8, 7, 6, etc; ce sont les heures du matin. Il ne s'agit plus que de tracer une méridienne sur un plan parfaitement horizontal d'après les principes que nous avons donnés, et d'assujettir convenablement le adran sur ce plan, c'est-à-dire de manière que le style soit parallèle à l'axe terrestre, et que le rayon 12 soit compris dans le plan du méridien; pour cela, on construit séparément un triangle rectangle dont un des deux angles aigus cora égal à la latitude du lieu ; ce triangle est ensuite placé Men verticalement, l'hypothénuse sur la méridienne horizontale, et l'ouverture de l'angle de latitude tournée du cl du nord. On place alors le cadran bien perpendiculaireme au plan de ce triangle, ces deux plans ayant pour intersecti commune le rayon 12.

Ce que cette explication pourrait avoir d'obscur deviend très-intelligible en exécutant le tracé.

Le cadran équinexial, ainsi nommé parce que le soleil trouve dans son plan le jour de l'équinoxe, devra avoir de faces, une supérieure, pour le temps où le soleil a une « clinaison boréale; l'autre inférieure, pour le temps des dé naisons australes. Le style qui le traverse pourrait, avec qu que attention, servir pour l'une et l'autre face. Si l' voulait que ce cadran donnât les heures, les jours mâ des équinoxes, il faudrait munir sa circonférence d'un rebu ou anneau perpendiculaire qui recevrait l'ombre du sty Il est clair que si l'on voulait avoir les demi-heures, il su rait de diviser le cercle en quarante-huit parties. En dessin ce cadran sur une glace, on s'épargne un des deux tracé

CADRAN HORIZONTAL.

C'est le plus commun dans l'usage ordinaire, parce qu peut l'établir commodément sur une fenêtre, sur un pit dans un jardin, etc.

Après s'être assuré que le plan sur lequel on veut fi le cadran est parfaitement horizontal, on y tracera une i ridienne C, XII, fig. 52; par quelque point A de cette m dienne on fera passer une perpendiculaire AS d'une longu telle que CS, qui représente le style couché sur le cadi fasse, avec AC, un angle SCA égal à la latitude du lieu. point S, on conduira une perpendiculaire SE à SC, qui rencontrer la méridienne C, XII en E.

Par ce point E, on conduira une perpendiculaire indéi NEQR à la méridienne. Prenant alors sur la méridier et à partir de E, une partie ES' egale à ES, on décrira point S' comme centre une demi-circonférence qu'on divisera en douze parties égales. Par le centre S' et les intersections I, i", i", i', etc., on conduira les droites S' I, S' i", S' i", etc., qui prolongées suffisamment, iront rencontrer NR, en R, r", r", n, n', n", Par ces points et par C, origine du style, on tirera VII GO R, C VIII, C IX qui iront se terminer au hord du cadran; ce sont les lignes horaires qu'on cherche.

La ligne de six heures VI. VI ne rencontre point la ligne N. R, elle est perpendiculaire à la méridienne au point C.

Si l'on voulait avoir les lignes horaires des demi-heures, ce ne sont point les lignes Er, rr", r'r", etc., qu'il faudrait diviser en deux parties égales, mais bien les arcs E i, ii', ii', ta, qui donneraient, sur l'équinoxiale, des points d'intersetion-comme pour les heures.

Il est évident que le triangle CSA, que nous avons tracé dans le plan du cadran, devra être relevé perpendiculairement à ce plan, en faisant décrire au sommet S un quart de circonférence autour de AC comme charnière; toutes les conditions sont alors satisfaites.

On pourrait être embarrassé pour trouver le point R situé hers du cadran; si l'espace ne permettait point d'exécuter heenstruction de la figure 52, on pourrait y suppléer par le tabul suivant qui exige que le bord du cadran soit bien pamilde à la méridienne C XII. Les points P et Q étant donnés per le tracé, on connaît PQ, on le mesure ainsi que EC et 18': en multipliant entre elles les deux premières quantités, et divisant le produit PQ X EC par ES', on a la valeur OQ qu'on porte de Q en O, on peut alors conduire C O. Nous ferons remarquer d'ailleurs que la partie orientale du cadran ne diffère en rien de la partie occidentale. Un peut donc, à la rigueur, ne tracer que la partie comprise dans l'angle VI, C, XII. On prend ensuite En = Er, En' = Er', et ainsi de suite, ou mieux encore, si le cadran est bien rectangulaire, et si la méridienne le partage bien exactement en deux parties égales, on peut prendre sur les bords les parties XII, I

= XII, Y. XII, I = XII, X. su chacase à chaca I, SII, IX, VIII — W. IX.

Ou magnit qu'il r est peaus noncembre de tracer en l'emparement même qu'il finit socuper, rien ; te e mustrure fans le calanes sur une planche ; artouse ; il suffit mesure de l'erenter, c'est-b-lire sorte que la lique C. XII, suit here exactement ; le plan du méridien.

CABRANS VERTICALLY.

CARRAY MERCHANAL.

C'est ceini qui est tourné directement vers le pent marquer que de six heures du matin à six soir. La méthode de tracé ne diffère de celle du rizontal (fig. 52), qu'en ce qu'on fait l'angle Si complément de la latitude du lieu. On trouve ce c en retranchant la latitude donnée de 90°; ainsi, par exemple, dont la latitude est de 48° 50', il fa SCA de 90º moins 48º 50', c'est-à-dire de 41º 10 l'intersection du méridien avec le cadran devant te C, XII, il faudra renverser les heures, c'est-à-c XIh à la place de Ih, Xh pour IIh, IXh pour IIIh, quement. Le point XII marqué nord dans le cadr tal devient un des points inférieurs dans le cadr on voit donc qu'un cadran vertical pour un lieu : autre chose qu'un cadran horizontal tracé pou tude complémentaire.

CADRAN ORIENTAL.

C'est celui qu'on trace sur le côté du mérid directement l'orient; il ne peut donc ma l'exclusivement. Il n'y a point de mé fig. 53) une dreite AB han paramete a no train in a AK qui fasse, avec la première, in anjus com an ent de la latitude. Par un joint qualcongue foi on ne perpendiculaire 6. Di et a le meme pour la le meprependiculairement, au plan di caliran, in fina uelques centimetres de haut, or, a lettem te un per avrai style en l'inclinant parallement a bilit di omme centre, on decrit une tirtudicement rui se sidivisée en quatre parts. On sublivie magne partites, et, par les points de division, on ure ses aniches D7, D8, etc., qui, par leur renointre avet les paraires 11, 11, 10, 10, 9, 9. Il est fande de von tran satisfait aux conditions que nous avons en obtable.

CADRAN OCCIDENTAL.

lui qu'on trace sur le côté occidental du meridien. de de tracé ne diffère en rien de celle du cairan seulement le cadran occidental ne marquant que s'heure jusqu'au coucher du soleil, ce sont les heures, 5, 6, 7 qu'il faudra successivement mettre à la 11, 10, 9, 8, 7, etc.

CADRAN VERTICAL DÉCLINANT.

a décline à l'est ou à l'ouest, lorsque l'ombre d'une rpendiculaire au plan, à l'heure de midi, tombe à à gauche de la verticale abaissée de son pied sur

point quelconque A du plan (fig. 33), on plantera gle métallique ou faux style.

ment précis de midi, qui sera donné par une mérinorizontale tracée à côté, on marquera sur ce plan !é de l'ombre du faux style. Par le point ainsi marqué, et au moyen d'un fi on tracera sur le plan une ligne verticale, qui ser dienne du cadran.

Par le point A, on mènera une parallèle AB à ridienne, et on lui donnera une longueur égala faux style.

Par ce même point A, on mènera aussi une horis minée en D, par la rencontre de la méridienne, et l B D. L'angle en B sera la *déclinaison* du plan de quantité angulaire dont il s'écarte du premier v appelle ainsi le plan qui passe par le sénith et d'est et ouest.

On prolongera l'horizontale A D au-delà de la m d'une quantité D B' égale à D B; et au point B', et l'on fera un angle égal à la latitude du lieu.

La droite, qui fera cet angle avec DB', ira rei méridienne en un point C, qui est celui où il fi le vrai style, en ayant toujours soin de l'incliner « qu'il s'appuie sur le bout du faux style.

On élèvera encore en B' une perpendiculaire à viendra couper la méridienne en un autre point l

Par les points C et A on fera passer une droit pelle, en gnomonique, la soustylaire, et par le j lui mènera une perpendiculaire indéfinie, qui s noxiale.

Du point M, et avec une ouverture de compas é, on coupera le prolongement de CA en un point joindra MB".

Du point B', et avec la plus courte distance de l'équinoxiale, on tracera une demi-circonférent base doit toujours être parallèle à cette équinox

On divisera cette demi-circonférence en aros degrés, à compter du point où elle est coupée p l'on fera passer, par tous les points de division, qu'on prolongera jusqu'à la rencontre de l'équin Enfin par ces derniers points, et par le point C, où le vrai style est fixé, on mènera des droites qui seront les lignes des heures, et qu'il sera facile de numéroter convenablement. On aurait les lignes des demi-heures, en divisant en deux également les arcs de 15°, et continuant comme on a dit plus haut.

Notre construction suppose que le plan donné est éclairé par le soleil à midi. Si cela n'était pas, voici ce qu'il faudrait faire:

- 1º Par le moyen de la boussole, ou, ce qui vaut mieux, au moyen d'une méridienne horizontale tracée à peu de distance et prolongée jusqu'au plan, on déterminera la déclinaison de ce plan.
- 2º En un point quelconque A du plan donné, on plantera le faux style perpendiculairement à ce plan.
- 3º Par le même point A, on mènera une verticale AB, qui doit être de la longueur du faux style, et au point B on fera un angle égal à la déclinaison trouvée. mais du côté vers lequel le plan décline. Le second côté de cet angle se terminera à l'horizontale AD.
- 4º Par le point D qu'on vient de trouver, on menera sur le plan une verticale indéfinie, qui sera la méridienne du cadran.
- 50 On prolongera la ligne horizontale A D au-delà de la méridienne, d'une quantité D B' égale à D B, et l'on continuera comme dans le cas précédent, avec cette différence que le point C, où le vrai style doit être implanté, se trouvera au-dessous de l'horizontale A B'; que ce style se dirigera de bas en haut, en passant toujours par l'extrémité du faux style, et que tout le reste de la construction se fera au-dessus du point A, au lieu de se faire au-dessous. Le problème est donc résolu dans les deux cas qu'il peut offrir.
- N. B. Si l'on voulait marquer sur le cadræn vertical déclimant quelques lignes horaires de plus que celles qui sont données par l'équinoxiale, on couperait la dernière de celles-

ci par une droite parallèle à la ligne horaire, éloignée de six heures; et l'on prendrait sur cett l'intervalle entre la dernière ligne horaire et 1 nière, pour le porter de l'autre côté de celle donnerait un point de la ligne suivante, et ainsi

Problème. - Déterminer la déclinaison d'us

Il suffit pour cela d'appliquer horizontalemen mur le côté d'une botte carrée de boussole, et la direction que suit l'aiguille aimantée. Lorsqu'quelle quantité le méridien magnétique s'écarte d du lieu, il est aisé de conclure la déclinaison du cette déclinaison, ou l'angle que fait le mur avec vertical, est le complément de l'aximut, c'est-à-dir donné par la boussole, corrigé comme nous venon de la déclinaison de l'aiguille. A Paris, la pointe n guille aimantée s'éloignait vers l'occident de 20°

Les méthodes graphiques que nous avons do duisent rarement, même avec la plus grande adr résultats bien rigoureux: on fera toujours mieux voudra une grande exactitude, d'employer le calci quel nous renvoyons à l'article cadrans solaire Aide-mémoire des ingénieurs.

Problème.

Régler une montre au moyen d'un cadran solai Une ligne méridienne, avec son style, ou un laire régulièrement tracé, peuvent servir à régler le en ayant égard au défaut d'uniformité des retour au méridien dans diverses périodes de l'année qu'une montre ou une horloge bien réglée ne de der avec le soleil que quatre fois par an, et que da autres jours elle doit avancer ou retarder sur les laires, d'une manière fort irrégulière, parce qu'e style est auses, qui tantôt tendent à se compenser, tantôt in sens contraire. Cette quantité d'avance ou de recara : is un jour donné, se nomme l'équation du temps, et on la trouve indiquée dans les éphémérides, pour chaque jour de l'année, en minutes, secondes et dixièmes de seconde. Mais les montres ordinaires de poche n'étant pas susce tibles de marcher aussi uniformément que les horloges ou les garde-temps, on a pensé qu'il suffirait à la plupart des amateurs qui désirent régler leurs montres, c'est-à-dire, savoir de combien elles avancent ou retardent par jour sur le romps moyen ou uniforme, d'avoir une table dans laquelle erait l'indication des jours de l'année auxquels le noyen avance ou retarde sur le temps vrai ou solaire d'un combre entier de minutes. On peut voir, en la consultant, que le 2 janvier la montre doit avancer de 4 minutes sur l'heure du soleil; que le 1er février elle doit avancer de 14 minutes, et se conserver ainsi jusqu'au 21 du même mois : de là avancer moins chaque jour, jusqu'au 16 avril, jour auquel elle doit s'accorder avec le soleil; puis retarder jusqu'à un maximum de 4 minutes seulement, qui tombe au 15 mai, et se retrouver d'accord avec le soleil vers le milieu de juin, etc. On peut remarquer que la plus grande différence entre les deux temps qui ait lieu dans toute l'année, répond à la fin d'octobre, et s'élève jusqu'à 16 minutes; et que dans le courant de décembre la montre, qui le 1er de ce mois retardait de 11 minutes, doit avancer de 3 minutes le 31 : ce qui fait une différence de un quart-d'heure dans ce mois, différence dont on accuserait la montre, tandis que c'est à la marche apparente du soleil qu'elle doit être réellement attribuée.

Il est aisé de comprendre que cette table d'équation du temps étant bornée aux minutes, ne peut être à peu près exacte que jusqu'à ce degré, mais il est suffisant pour la très-grande pluralité des montres ordinaires; pour les autres on anna recours aux tables complètes calculées pour tous les jours.

Face's us surs de l'année moyenne auxquels un morque toit prancer ou retarder d'un nombre en minutes sur e mui d'un cadran solaire.

oras.	asquallit Asset	JOURS.	minutes.	JOURS		SPINGING.
lanvier.	Service trans	Jum.	1 3 5 4 0 3 5 2 1 1 6 0	Octobre.	4 7 11 15 20 28	11 12 13 14 15 16
Yerre	100 II 22: II 27: II 21: II	imilet	37ance 01 1 55 2 301 3 51 4 11 5	Novemb.	16 21 25 28	15 14 13 12
Wars	18 12 11 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10	loit.	11 5 16 4 21 3 22 1	Décemb.	1 6 6 10 12	11 10 9 8 7 6
(vri)	26 6 5 5 1 4 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	Septem.	t 0 retars 1 1 7 2 10 3 13 1		3 6 3 10 12 14 17 12 2 2	9 8 7 6 5 4 3 2 3 1
	20 1		10 3 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10		223	7 9

tracé d'un cadran solaire étant basé sur la connaissance oins approchée; de la latitude du lieu pour lequel il onstruit, nous donnons ci-dessous, d'après l'Annuaire de , le tableau des coordonnées géographiques des chefsdes départements.

ns la colonne des longitudes, les lettres E. ou 0. indit que les objets se trouvent situés à l'Est ou à l'Ouest éridien de Paris.

(Voir les Tableaux suivants.)

DÉPARTE- MENTS.	CHEFS-LIEUX.	LATITUDE	LONGITUE
AIN.	Bourg. Sommet de la lanterne de l'église de Notre-Dame		2°.53′.28′.
AISNE.	Laon. Sommet de la boule de la tour de l'horloge	Acres de la constitución de la c	1.17.19.
ALLIER.	Moulins. Beffroi, base du toit de la lanterne		
ALPES (Bses_)	Digne	>>))
ALPES (Htes.)	Gap. Sommet du clo- cher.	44.33,30	3.44.31.
ARDÉCHE.	Privas. Clocher des Ré- collets	44.44.11	2.15.31.
ARDENNES.	Mézières. Boule de la petite coupole du clo- cher	49.45.43	2,22,46.
ARIÈGE.	Foix. Tour ronde de la prison (sommet)	10000	1
AUBE.	Troyes. Tourelle de l'angle S. de la tour de la cathédrale de Saint- Pierre	Sec.	1 44 41
AUDE.	de la tour de Saint-		
AVEYRON.	Vincent. Rodez. Sommet de la tête de la Vierge qui		0. 0.46.
BOUCHES-	surmonte la tour de Notre-Dame Marseille. Clocher de	44.21. 5	0.14.15.
DU-RHÔNE.	Notre - Dame - de - la - Garde.	43.17. 4	3. 2. 3.
CALVADOS.	Caen. Sommet du clo- cher de l'Abbaye-aux- Dames.	49.11.14	2.41.24

DÉPARTE- MENTS.	CHEFS-LIEUX.	LATITUDE	LONGITUDE.
. CANTAL.	Aurillac. Sommet du clocher	44.55.41	0. 6.22.E.
CHARENTE.	Angoulème. Sommet du clocher de Saint- Pierre		2.11. 8.0.
CHARENTE- Inférieure.	La Rochelle. Tour de la lanterne	46. 9.23	3.29.41.0.
CHER.	Bourges. Tourillon de l'horloge de l'église de Saint-Etienne		0. 3.43.E.
CORRÈZE.	Tulle. Clocher; som- met de la boule	45.16. 7	0.33.58.0.
CORSE.	Ajaccio. Clocher de la cathédrale	41.55. 1	6.24.18.E.
CÔTE-D'OR.	Dijon. Boule du clocher de Saint-Bénigne	47.19.19	2.41.55.E.
CÔTES -DU- NORD.	Saint-Brieuc. Cathéd. Sommet du clocher	48.30.53	5. 6. 7.0.
CREUSE.	Guéret. Clocher de Saint-Pardoux	46.10.17	0.28. 9. 0 .
DORDOGNE. DOUBS.	Périgueux. Sommet du clocher	45.11. 4	1.36.54.0.
DRÔME.	clocher en lanterne de la citadelle Valence. Sommet de la	47.13.46	3.41.56.E.
BURE.	tour Saint-Jean	46.56. 5	1 1
BURB-ET-	che de la cathédrale	49. 1.30	1.11. 9.0.
LOIR.	clocher neuf de la ca- thédrale.	48.26.53	0.50.59.0.
finistère.	Quimper. Cathéd de Saint-Corentin, som- met de la flèche nord.		6.26.26.0.

DÉPARTE- MENTS.	CHEFS-LIEUX.	LATITUDE	LON
GARD.	Nimes. Somm. des rui- nes de la tour Magne	43.50.36	2 .
GARONNE (HAUTE-).	Toulouse. Ancien ob- servatoire	43.35.40 43.36.33	0.5
GERS.	Auch. Clocher (tour nord), sommet		
GIRONDE.	Bordeaux. Sommet de la boule de la flèche O. de la cathédrale		2.5
HÉRAULT.	Montpellier. Clocher Notre-Dame, sommet de la galerie — Clocher de la cathé- drale, sommet de la galerie	43.36.44	
ILLE-ET- VILAINE.	Rennes. Sommet du toit de la tour de Sainte- Mélaine		
INDRE.	Châteauroux. Clocher.	46.48.50	0.:
INDRE-ET- LOIRE.	Tours. Sommet de la tour septentrionale de la cathédrale	47.23.46	1.:
isère.	Grenoble. Point culminant 0. de la Bastille. Clocher de Saint-	4 5.11.57	3.5
JURA.			3.5
Landes.	deliers	46.40.28	

PARTE- TENTS.	CHEFS-LIEUX.	LATITUDE	LONGITUDE.
)ir-et- Lher.	Blois. Sommet de la coupole supérieure de la tour de Saint-Louis.		ı. o. 3.o.
OIRE.	Montbrison. Sommet du clocher	45.36.22	1.43.45.E.
Œ (H ^{te} -).	Le Puy. Sommet du grand clocher de la ca- thédrale	1	1.32.55.E.
OIRE… RIEURE.	la cathédrale	47.13. 8	3.53.18.0. 3.54.50.0.
)IRET.	Orléans. Sommet du clocher de Sainte-Croix		
10т.	Cahors. Clocher de la cathédrale; sommet		0.53.41.0.
T-ET- BONNE.	Agen. Clocher de la ca- thédrale; sommet de la balustrade	1	1. 4 3. 6.0.
)ZÈRE.	Mende. Flèche nord de la cathédrale; sommet sous la boule		1. 9.41.E.
ine-et- Oire	Angers. Sommet de la flèche de la tour méri- dionale de la cathéd	47.28.17	2.53.34.0.
ANCHE.	Saint-Lo. Sommet de la flèche septentrionale	49. 6.59	3.25.55.0.
IARNE.	Châlons - sur - Marne. Sommet de la flèche septentrionale de la ca-		
.NE (H ^{te_})	thédrale	48.57.21	2. 1.18.E. 2.48.19.E.
		·	

DÉPARTE- MENTS.	CHEFS-LIEUX.	LATITUDE LONGIN
MAYENNE.	Laval. Sommet du clo- cher	48. 4. 7 3, 6.3
MEURTHE.	Nancy. Centre de la boule du clocher	48.41.31 3.51.
MEUSE.	Bar-le-Duc. Sommet du clocher de l'église de Saint-Pierre	
MORBIHAN.	Vannes. Saint-Pierre	47.39.31 5. 5.4
MOSELLE.	Metz. Flèche de la ca- thédrale; la base de la	The state of the state of
NIÈVRE.	petite flèche	11-13 651
NORD.	Lille. Boule de la lan- terne du dôme de la	
OISE.	Madeleine	50.38.44 0.43.3
ORNE.	de l'église Alençon. Sommet du clocher de Notre-Dame	48.25.49 2.14.5
PAS-DE- CALAIS.	Arras. Pied du lion du beffroi	50.17.31 0.26.2
PUY-DE- DOME.	Clermont - Ferrand. Somm. de la plus grosse des deux boules qui sur- montent la coupole de	The state of the state of
PYRÉNÉES	la cathédrale	
(BASSES-).	Tarbes. Clocher des	A STATE OF THE PARTY OF
(HAUTES-).	Carmes, pied de la croix	43,13.58 2.15.1
-	draie, pied de la croix.	10.11. 0 2,10.

⊸...

1.00

en d'arte de la company

£ 17 - 25 - -

Tames Park Comment

Tarible Control of the Control of th

Feet Steel

Lister States St

Tanger Structure -

de la flectie de la cris draie.

DÉPARTE- MENTS.	CHEFS-LIEUX.	LATITUDE	LONG
TARN.	Alby. Tourelle ou clo- cheton de la cathédrale; le sommet	43.55.44	0°.11
TARN-ET- GARONNE.	Montauban. Sommet du clocher de l'église Saint-Jacques		0.59
VAR.	Draguignan. Tour de l'horloge, sommet de la maçonnerie	1	4. 7
VAUCLUSE.	Avignon. Télégraphe.	43.57.13	2.28
-	—Palais des Papes, tour, clocher	43.57. 5	2.28
vendée.	Napoléon-Vendée. Tour N. de l'église; sommet de la balus- trade		3.45
VIENNE.	Poitiers. Sommet du clocher de Saint-Porchaire.		1.59
VIENNE (HAUTE-).	Limoges. Sommet de l'église de Saint-Mi- chel-des-Lions	45.49.52	1. 4
VOSGES.	Epinal. Centre de la boule du clocher de l'hôpital	48.10.24	4. €
YONNE.	Auxerre. Sommet de la petite coupole sur la tour de Saint-Etienne.		1.14

CHAPITRE XIV.

Partage des Propriétés.

Je réunis ici, d'après mon Aide-mémoire des ingénieurs, les solutions des principaux problèmes auxquels le partage des propriétés peut donner naissance; et je laisse aux jeunes géomètres le soin de chercher les raisonnements assez faciles qui conduisent à ces solutions.

Par une droite partant d'un sommet B (fig. 55), diviser un triangle en deux parties qui soient entre elles comme m: n.

It suffit de partager la base b = A C en deux parties x et y telles que l'on ait

$$x = \frac{m}{m+n} \cdot b; \quad y = \frac{n}{m+n} \cdot b$$

et de conduire la droite par le sommet et l'extrémité de z ou de v.

Si le triangle devait être partagé en trois parties (fig. 56) qui fussent entre elles comme m:n:p, la base b=A C devait être partagée en trois segments x, y, z, tels qu'on ent

$$z = \frac{m}{m+n+p} \cdot b; \ y = \frac{n}{m+n+p} \cdot b; \ z = \frac{p}{m+n+p} \cdot b$$

Par une parallèle DE (fig. 57) au côté AC d'un triangle, en séparer un triangle semblable DBE qui soit le $\frac{1}{n}$ du triangle total.

On conduira une parallèle à AC, soit par le point D donné

$$BD = AB \sqrt{\frac{1}{n}}$$

soit par le point E donné par

$$BE = BC \sqrt{\frac{1}{n}}$$

Mathématiques appliquées.

Si le triangle ABC (fig. 58) devait être partagé en quetre parties équivalentes, on conduirait trois parallèles à AC par les points d, d', d'' déterminés eux-mêmes par les rein tions

$$Bd = AB / \frac{1}{4}$$
; $Bd' = AB / \frac{2}{4}$; $Bd'' = AB / \frac{1}{4}$

Bd = 0.5...AB; Bd' = 0.707...AB; Bd'' = 0.866...AI

Par une droite y perpendiculaire à la base h = AB (fig. 59) partager le triangle ABC == T en déux parlie. AEF, EFCBE qui soient entre elles :: m : n

Faisant AD=a, DC=b, on a
$$y = \frac{hx}{a} \text{ et } x = \sqrt{\frac{mab}{m+n}}$$

Si le triangle devait être partagé en deux parties équilibries, on aurait m = n et dès lers

$$x = \sqrt{\frac{ab}{2}}$$

il pourrait arriver que AE fût plus grand que AB, alors on désignerait EB par x et BD par a.

Par un point D donné sur la base AB d'un triengle (fig .60) conduire une droite qui partage le triangle ACF en deux parties équivalentes.

Faites A I = $\frac{1}{2}$ AB; mener CD, puis par le point I was parallèle à CD; DH est la ligne de division cherchés.

Par un point D donné sur la base A C d'un triend (fig. 61 et 62), conduire deux droiles De, De' qui partage le triangle en trois parties équivalentes.

Elevez les perpendiculaires K.s., K'.s' qui déterminement points e.s'; les pieds K.K' de ces perpendiculaires sont s'nés par les proportions

BH: AH ::
$$eK : AK = \frac{AH \times eK}{BH}$$

BH: HC::
$$K'e'$$
: $CK' = \frac{HC \times K'e'}{RH}$

et l'on a d'ailleurs

$$Ke = \frac{2 \cdot ABC}{3 \cdot AD}$$
; $K'e' = \frac{2 \cdot ABC}{3 \cdot CD}$

si l'un des quotients qui donne Ke, K'e', était plus grand que la hauteur BH du triangle total, les deux lignes De De' couperaient un même côté BA ou BC du triangle (fig. 62).

Solution graphique du même problème (fig. 63). Joignez le point donné D sur la base au sommet B; partagez la base A C en trois parties égales; par les points de division F, F menez F e, F'e' parallèles à BD; menez les droites De, D'e', elles partagent A B C en trois parties équivalentes.

Sur le terrain, on mesure A D, D C, A B, B C; pour avoir A e, on partage A B en parties proportionnelles aux deux lignes A F et A D, et pour avoir C e', on partage B C en parties proportionnelles à C F' et C D; c'est-à-dire que l'on a

$$\mathbf{A}e = \frac{\mathbf{A}\mathbf{B} \times \mathbf{A}\mathbf{F}}{\mathbf{A}\mathbf{D}} = \frac{\mathbf{A}\mathbf{B}}{\mathbf{A}\mathbf{D}} \times \frac{\mathbf{A}\mathbf{C}}{3}$$
$$\mathbf{C}e' = \frac{\mathbf{B}\mathbf{C} \times \mathbf{C}\mathbf{F'}}{\mathbf{C}\mathbf{D}} = \frac{\mathbf{B}\mathbf{C}}{\mathbf{C}\mathbf{D}} \times \frac{\mathbf{A}\mathbf{C}}{3}$$

La même méthode s'appliquerait à la division analogue d'un triangle en un plus grand nombre de parties équivalentés.

Partager un triangle (fig. 64) en quatre triangles équivalents.

Par le milieu m d'un côté AB menez une parallèle m m' è AC; joignez m et m' au milieu m'' de AC.

Partager un terrain triangulaire ABC (fig. 65) en de

portions équivalentes par deux sentiers qui aboutissent à un puits D.

Divisez BC en deux parties égales au point en; joignes •AD; tirez MO parallèle à AD; les lignes Des DO sont les axes des sentiers.

On connaît dans le triangle ABC (fig. 66), sevoir : em aire T, les coordonnées rectangulaires AH = cBH = d son sommet B, celles Af = a et Df = b d'un point D.

On demande les coordonnées Ag' = x, f'g' = y du pain f' et celles Cg'' = x', f'g'' = y' par rapport à C_i les lights D f D f' D f'' devant être telles que le triangle T soit partiel en trois parties équivalentes, et D f perpendiculaire des base $A C_i$.

On a

$$x = \frac{\left(\frac{a}{1} T - ab\right)c}{ad - bc}; \quad y = \frac{xd}{c}$$

$$x' = \frac{\left(\frac{a}{1} T - Cf \times b\right)CH}{Cf \times d - b \times CH}; \quad y' = \frac{x'd}{CH}$$

Si l'une des lignes de division devait partir d'un des mets, comme BD (fig. 67), on déterminerait les points [fig. 67].

Après avoir mesuré la perpendiculaire Dh, on en dédi

$$Bf' = \frac{2T}{3.\dot{D}h} = \frac{\frac{T}{3}}{\frac{1}{3}Dh}$$

et s'il arrivait alors que l'on eût $BCD = \frac{T}{3}$, la division se trouverait opérée par les lignes Df', DB, DC.

Si le triangle DBC se trouve au contraire plus petit q^{-1} s'il est égal par exemple à $\frac{T}{2}$ — CDf", on divisers !

férence CDf" par la moitié de la perpendiculaire Df et l'on aura

$$\mathbf{C}f'' = \frac{2 \; \mathbf{C} \, \mathbf{D}f''}{\mathbf{D}f}$$

 $Cf'' = \frac{2 CDf''}{Df}$ si enfin DBC est $> \frac{T}{3}$, s'il est égal à $\frac{T}{3} + z$, on divisera l'excès z par $\frac{1}{2}$ Dh' et l'on aura pour quotient la distance du point de division sur CB.

Solution graphique du même problème (fig. 68). Prenez $CE = \frac{1}{2} AC$; joignez DE; menez B f" parallèle à DE; m étant le milieu de Bf" menez mf' parallèle à AD; tirez DB, Df', Df'', elles partagent le triangle en trois parties équivalentes en partant du point D, l'une d'elles allant au sommet.

Trouver dans l'intérieur du triangle ABC (fig. 69) un point D tel que les droites menées de ce point aux trois sommets partagent le sommet en trois parties équivalentes.

Partagez un des côtés AC en trois parties égales; par le point de division le plus voisin de la base menez une parallèle pp' à cette base ; le milieu D de p p' est le point cherché.

Diviser un triangle donné ABC (fig. 69) en trois parties proportionnelles à m:n:p par des lignes menées d'un point inconnu aux sommets ABC des trois angles.

On partagera la base A C en trois parties proportionnelles à m:n:p. Par les extrémités de la partie moyenne on mènera des parallèles aux deux autres côtés; le point D où ces deux parallèles se couperont sera celui d'où partent les droites de division cherchées.

Trouver dans l'intérieur d'un triangle dont l'aire T, les côtés abc et les angles ABC opposés à ces côtés sont conwas, un point 0 qui soit à égale distance des trois sommets, et déterminer le rapport entre les trois triangles formés par les droites menées du point 0 aux sommets ABC.

Appelant $\alpha\beta\gamma$ les angles autour du point 0 respec ment opposés aux côtés abc du grand triangle, on a

$$0 A = 0 B = 0 C = r = \frac{abc}{4 T}$$
 = rayon du cercle circons

et les triangles partiels sont entre eux respectivement co les sinus de leurs angles en 0, ou :: \sin . α : \sin . β : α :

triangle dont l'aire soit $\frac{T}{n}$ par une droite qui soit le courte possible.

On opérera vers le plus petit des angles du triangle. B cet angle: on le divisera en deux parties égales p droite B H et par le point D, et par H on conduira D H E points D, H, E sont doublement déterminés par

$$BD = BE = \frac{CB \times BA}{n}$$

$$BH = \cos \frac{1}{2} CBA = \frac{CB \times BA}{n}$$

Etant données les deux bases bB d'un trapèze dont est T et la hauteur H (fig. 71), en séparer par une cB' parallèle aux bases un trapèze compris entre b et qui ait une aire déterminée t.

On a pour la hauteur h et pour la base B' de ce trap

$$h = -\frac{b H}{B - b} \pm \sqrt{\frac{2 t H}{B - b} + \frac{b^3 H^3}{(B - b)^3}}$$

$$B' = b + \frac{B - b}{H} \cdot h = \pm \sqrt{\frac{2 t (B - b)}{H} + b^3}$$

Partager un quadrilatère ABDC = K (fig. 72) en parties QQ', qui soient entre elles comme m:n per droite ff' parallèle à AB.

Prolongez ACBD jusqu'à leur rencontre R et soit H la hauteur du triangle ABR et T son aire; soient aussi t l'aire du triangle RCD et Rk = H'. Si H' était connu on porterait cette valeur sur H à partir de R et par son pied k on conduirait ff' parallèle à AB. Or, on a

$$H' = H \sqrt{\frac{nT + mt}{(m+n)T}}$$

Si Q et Q' devaient être équivalents, on aurait m = n et dès lors.

$$H' = H \sqrt{\frac{T+t}{2T}}$$

Enfin s'il s'agissait de partager K en n parties équivalentes chacune =t par des droites parallèles à AB, on chercherait par la trigonométrie la valeur de AR; puis prenant à partir de R et sur AR des distances Rf = z, Rg = z', Rh = z''... on conduirait par les points f, g, h... des parallèles à AB. Ces points f, g, h seraient déterminés par les relations:

$$z = AR$$

$$\frac{t + \frac{K}{n}}{t + K}; \quad z' = AR$$

$$z'' = AR$$

$$\frac{t + \frac{3K}{n}}{t + K}...$$

Solution graphique du problème: Diviser un quadrilatère ABDC (fig. 73) en deux quadrilatères équivalents par une droite f l' parallèle à AB.

Prolongez A C DB jusqu'à leur rencontre en R; par le point D menez DE parallèle à la diagonale B C. Marquez le point m milieu de E A; sur R A comme diamètre décrivez une demi-circonférence; par le point m élevez m I perpendiculaire à R A; de R comme centre avec la corde F

rayon décrivez un arc qui coupera RA en.f; la ligne vision cherchée est la parallèle à AB qui passe par ce p

Par une droite partant du sommet D (fig. 74) par le quadrilafère ACDB = K en deux parties ACDE, qui soient entre elles comme m:n.

On aura

$$EDB = \frac{nK}{m+n}$$

et connaissant Dh = h, on en déduira

$$BE = \frac{2 \cdot EDB}{h} = \frac{2 nK}{(m+n)h}$$

Diviser le quadrilatère ABCD = K (fig. 75) en deu drilatères équivalents par une droite tirée d'un point à volonté sur un côté, DC par exemple.

Prolongez BA; tirez CA et par le point D mene diagonale CA une parallèle qui déterminera le poi marquez le point m milieu de FB; tirez Em et du p la parallèle CH à Em qui détermine le point H.—I la ligne de partage.

A partir d'un point M (fig. 76) donné sur la ba partager le quadrilatère ACDB = K en deux 1 ACMN, NMDB qui soient entre elles comme m:n.

On a d'abord

$$AMNC = \frac{mK}{m+n}$$

la position connue de M donne AM, AC, MC et pa l'aire ACM, on en conclut

$$CMN = \frac{mK}{m+n} - ACM$$

d'où l'on tire pour la hauteur p N du triangle CMN

$$pN = \frac{CMN}{\frac{1}{4}MC}$$

. Cette hauteur est la distance commune des parallèles CM,

Donc, par un point quelconque de CM ou de son prolongement, on élèvera à cette ligne une perpendiculaire = p N; puis, par l'extrémité de cette perpendiculaire, on conduira une parallèle à CM, elle coupera CD en un point N que l'on joindra à M par M N.

Partager un quadrilatère ABCD (fig. 77) en n quadrilatères équivalents entre eux.

Soit, pour plus de simplicité, n=3; par un sommet quelconque C, par exemple, menez CE parallèle à AB; partagez AB et CE chacun en n=3 parties égales qui détermineront les points bb' sur AB et ceux cc' sur CE; tirez Db', $\mathbf{D}b$; par $\mathbf{c}c'$ menez les parallèles $\mathbf{c}'i'$, $\mathbf{c}i$ à $\mathbf{D}b'$ $\mathbf{D}b$ et enfin joignez ib, i'b'.

Deux terrains sont séparés par une ligne ondulée AmnrpsqB (fig. 78) on demande de remplacer cette ligne par une droite conduite de telle sorte que ces terrains conservent l'étendue qu'ils avaient.

Menez AC perpendiculaire à XY. Mesurez, par la méthode de T. Simpson, d'une part les espaces Amnra + sq BCs que la droite AC ajoute au terrain situe du côté de Y et de l'autre l'espace rpsr qu'elle ajoute au terrain situé du côté de X.

Si AmnrA + sqBCs = rpsr, la question est résolue par la droite AC.

Si au contraire AmnrA + sqBCs est plus petit ou plus grand que rpsr, on évaluera la différence que j'appelle D et l'on construira soit d'un côté, soit de l'autre suivant le sens de la différence, un triangle ACh en menant hc, le point h étant évidemment donné par

$$Ah = \frac{D}{\frac{1}{A} AC}$$

Partager un cercle (fig. 79) en un nombre quelconque parties égales en surface et de même périmètre.

Supposons quatre parties. Partagez le diamètre AE cercle en quatre parties Ab = bc = cd = dE. Sur c cune d'elles comme diamètre décrivez les demi-circonféres A1b, A2c, B3d, A4E. Opérez de même sur Ed, Ec, l EA, et vous aurez :

A163' E4'A = A13' E22'A =

tant en périmètre qu'en surface.

Par une courbe continue, partager un cercle en d parties qui soient entre elles comme m: n, il suffira de p tager le diamètre en deux parties qui soient entre e dans le rapport m: n et de décrire une demi-circonfère au-dessus de l'une de ces parties comme diamètre, et autre demi-circonfèrence au-dessous de l'autre prise a comme diamètre.

Partager un cercle en n parties équivalentes par d'au cercles concentriques au premier (fig. 80).

Soit n=4; partagez le rayon CA du cercle donné n=4 parties; sur CA comme diamètre, décrivez une de circonférence. Par les points de division 1 2 3 élevez les données 1a, 2b, 3c et Ca, Cb, Cc seront les rayons cercles concentriques qui résolvent le problème.

CHAPITRE XV.

Calculs et documents relatifs au Calendrier.

La première édition de ce petit livre publiée en 1827tenait une notice assez étendue sur le Calendrier, qu n'ose plus reproduire ici après le beau travail de l'illu Arago sur le même sujet, inséré dans l'Annuaire du bu des longitudes de 1851. Je ne laisse guère subsister de « première notice que les formules connues qui constituen we l'on appelle proprement le Comput ecclésiastique, et que L. Arago n'a reproduites que partiellement, plus quelques Locuments historiques ou chronologiques en rapport avec ce wiet difficile.

e Le Bourgeois gentilhomme, dans la comédie de Molière,

voulait que son maître de philosophie lui apprit l'almanach.

C'était là un vœu très-raisonnable, dit M. Arago, et tel

qui s'en moque serait bien embarrassé si on lui adressait

à ce sujet les questions même les plus élémentaires. Mais

on doit l'avouer, M. Jourdain se trompait en s'imaginant

que les leçons qu'il demandait seraient faciles et simples. L'explication de l'almanach touche aux points les

plus délicats et les plus épineux de la science et de l'éru
dition. »

Contentons-nous donc de rappeler que sous Romulus l'année se composait de dix mois dont mars était le premier, ée qui explique comment les mois que d'après les Romains nous appelons encore septembre, octobre, novembre et décembre, ou septième, luitième, neuvième et dixième, ont aujourd'hui des dénominations qui ne concordent plus avec la division de l'année en douze mois, dont janvier est le premier; réforme qui fut commencée par Numa et complétée per les décemvirs.

Une assez grande confusion régna d'ailleurs dans la chronotomie jusqu'à l'an 45 avant Jésus-Christ, époque où JulesCésar, empereur et souverain pontife à la fois, résolut de
Axer le calendrier romain. D'après l'avis de Sosigènes, astronome égyptien, et se fondant sur une valeur un peu exagérée de la durée de l'année solaire, il arrêta que désormais
l'année civile se composerait de 365 jours, et que au bout de
4 ans on ajouterait un sixième jour. Les mois restèrent fixés
a nombre de douze, de 30 et 31 jours chacun, excepté celui
de février, qui en avait 28 ou 29, suivant que l'année était
commune ou bissextile. Le premier jour de chaque mois
continua à s'appeler calendes, d'où nous vient le mot de ca-

1582. Bien que la différence entre l'évaluation et la durée réelle 365 j. 2422 que le soleil empl au même point de son orbite, fût presque nég produisait, en s'accumulant, une erreur d'env en 133 ans, en sorte que entre l'année 45 avant et l'an 1582, où la réformation grégorienne s'ac quinoxe du printemps avait remonté au 11 n de tomber le 21, où le concile de Nicée l'avait fl

En conséquence, Grégoire prescrivit de retran née 1582 les 10 jours d'erreur, et de compter l lorsqu'on serait parvenu au 5. Il arrêta, en outs l'espace de 400 ans on retrancherait trois des l culaires de la période julienne, savoir 1700, 18 tel est le calendrier grégorien, adopté aujourd'i rope entière, à l'exception des Russes et des aut du rit grec, qui ayant conservé le calendrier ploient encore une année qui commence main jours avant la nôtre.

Passons à la solution numérique des problèm

lendemain, du surlendemain, de la veille, de l'avant-veille, et enfin de proche en proche, le nom de tous les jours de l'année. On sait d'ailleurs que le nombre des jours qu'on est convenu de donner à chacun des mois de l'année est

Janvier	31	Juillet	31
Février	28 ou 29	Août	31
Mars	31	Septembre	30
Avril	30	Octobre	31
Mai	31	Novembre	30
Juin	30	Décembre	31

Les quatre mauvais vers suivants pourront peut-être aider à classer ce tableau dans la mémoire ;

Trente jours à novembre, Juin, avril et septembre, De vingt-hnit il y en a un, Tous les autres ont trente et un.

Cela posé, appelant M le millésime d'une année, si on le partage en deux nombres; l'un m, formé des deux chiffres à droite; l'autre s, des deux chiffres à gauche, on aura pour le som du premier mars, que nous appelons R, 1 désignant land, 2 mardi.... 7 dimanche,

$$R = \left(\frac{m + \frac{1}{4} m + 5 s + \frac{1}{4} s + 3}{7}\right)$$

On négligera les fractions qui peuvent se trouver dans chacun des nombres, $-\frac{1}{4}m$ ou $\frac{1}{4}s$, et R n'est ici que le reste de la division du numérateur par le dénominateur, et Pon ne doit avoir aucun égard au quotient.

Cette formule est générale; mais de 1800 à 1900 elle se simplifie et devient

$$R = \left(\frac{m + \frac{1}{4}m - 1}{7}\right)$$

Mathématiques appliquées.

On demande quel était, en 1823, le nom de mars.

Pour ce cas m = 23, et l'on a

$$R = \left(\frac{23+5-1}{7}\right) = \frac{27}{7} = 3$$
 et un re

Le nom du 1er mars 1823 était donc un same qu'on connaît la dénomination du premier jour on a celle des

Car, puisque ces nombres différent de 7, les dé sont les mêmes.

Problème.

On demande l'initial de mars 1855.

$$R = \left(\frac{55+13-1}{7}\right) = \frac{67}{7} = 9 + \text{un reste}$$

Ainsi le 1er mars 1855 est un jeudi.

Connaissant l'initial de mars, on obtiendra cel mois au moyen de la table suivante, dans laquel l'initial de mars quel qu'il soit, 2 son lendemai du 3 mars, etc.

Janvier	5 4	Juillet
Février	1 7	Août
Mars		Septembre
Avril	4	Octobre
Mai	6	Novembre
Juin	2	Décembre
		Janvier Février

Ces nombres sont pour janvier et février 4 et nées sont bissextiles.

Problème.

Distinguer les années bissextiles de celles qui ne le sont pas.

Si les deux chiffres à droite du millésime sont divisibles par 4 et sans reste, l'année est bissextile.

Si l'année est séculaire, elle sera bissextile si le millésime, c'est-à-dire les deux chiffres qui expriment le nombre de siècles est divisible par 4, sans reste. Aussi 1900 ne sera pas bissextile, et l'an 2000 le sera.

DU NOMBRE D'OR.

Dès l'année 433 avant notre ère, Méton, astronome athénien, avait remarqué que 19 retours du soleil au même point de son orbite correspondaient exactement, croyait-il, à 235 retours de la lune à une même phase. Cette découverte parat si belle aux Grees, qu'on en exposa le calcul en lettres d'or dans les places publiques pour l'usage de tous les citoyens, et c'est de la que lui vient le nom de nombre d'or. Une légère erreur affectait toutefois le calcul de Méton, cependant, lorsqu'on ne prend pas un grand nombre de reproductions du cycle de Méton, on peut dire qu'après 19 ans les inouvelles et pleines luncs reviennent aux mêmes dates sinon aux mêmes heures; et N désignant le nombre d'or ou le rang de l'année du cycle on a

$$N = \left(\frac{M+1}{19}\right) = \left(\frac{m+55+1}{19}\right)$$

Si le numérateur est multiple de 19, on prend N = 19, et non pas 0, c'est-à-dire que dans ce cas l'année proposée est la dix-neuvième du cycle lunaire.

Pour l'intervalle de 1800 à 1900.

$$N = \left(\frac{m-4}{19}\right)$$

N désigne toujours le reste de la division des nombres compris entre parenthèses.

Problème.

Quel était le nombre d'or pour 1825?

$$N = \left(\frac{m-4}{19}\right) \text{ devient } = \left(\frac{25-4}{19}\right) = \frac{21}{19}$$

qui donne pour reste 2.

2 est donc le nombre cherché.

Problème.

On demande le nombre d'or de l'année 1725.

$$N = \left(\frac{M+1}{19}\right) \text{ devient} = \frac{1725+1}{19} = \frac{1726}{19}$$

qui donnent 90 pour quotient et un reste 16, qui est le nombre d'or cherché.

Les quotients donnent les nombres des cycles lunaires écoulés depuis le commencement de celui où se trouve l'ère chrétienne; il s'est donc écoulé 90 cycles lunaires depuis le commencement de celui où Jésus-Christ est né jusqu'à 1725, et cette année a été la seizième du quatre-vingt-onzième cycle lunaire, à compter depuis ce temps.

Pour 1855, on trouverait

$$N = \left(\frac{55 - 4}{19}\right) = \frac{51}{19}$$

ou 2 plus 1 reste 13 qui est le nombre d'or de cette année.

DES ÉPACTES.

Nous avons dit que les nouvelles lunes ne reviennent pas, comme l'avait cru Méton, précisément à la même heure tous les 19 ans; la différence, qui est d'environ 1 heure $\frac{1}{2}$, dont le mouvement de la lune avance sur celui du soleil, forme un jour à peu près au bout de 304 ans : c'est pourquoi le nombre d'or n'indique plus exactement les nouvelles lunes. On a dès lors imaginé les épactes, qui expriment pour chaque année l'âge qu'avait la lune à la fin de l'année précédente. Il y a plusieurs manières de déterminer l'épacte : nous donnerons celle qui dépend de la connaissance du nombre d'or que nous savons trouver; E étant l'épacte, on a

$$\mathbf{E} = \left(\frac{11 \, (N-1)}{30}\right) + 8 + \frac{1}{4} \, s + \frac{1}{3} \, s - s.$$

On néglige toujours les fractions, et l'on ne prend que le reste de la division des nombres entre grandes parenthèses.

Si E est négatif, il faut ajouter 30. Si E = 0, l'épacte se désigne par *: on la prend 0 ou 30 à voloi: té.

Pour l'intervalle de 1800 à 1900, la formule des épactes devient

$$\mathbf{E} = \left(\frac{11 \ (\mathbf{N} - 1)}{30}\right)$$

Problème.

On demande l'épacte de l'année 3081, qui a 4 pour nombre d'or.

Ici s = 30

$$\mathbf{E} = \left(\frac{11 \ (N-1)}{30}\right) + 8 + \frac{1}{4} \ s + \frac{1}{3} \ s - s$$

$$\mathbf{devient} \left(\frac{11 \times 29}{30}\right) + 8 + 7 + 10 - 30$$

$$= 3 + 8 + 7 + 10 - 30 = -2$$

puisque ce résultat est négatif, il faut ajouter 30, et l'on a **30 — 2 = 28** pour l'épacte demandée.

Problème.

On demande l'épacte pour l'année 1855. 13 étant le nombre d'or pour cette année, on

$$E = \left(\frac{11 \times 12}{30}\right) = \frac{132}{30} = 4 + un r$$

qui est l'épacte de cette année.

Au moyen de la dernière formule on construsuivante, qui doit changer avec les siècles.

Tableau de la correspondance entre les not et les évactes.

						•	•	•••	•	•	-		•					
Nombre	ď	OF	•															Éį
1.																		
2.																		:
3.																		:
4.																		٠
5.																		:
6.																		:
7.																		
8.											Ī		Ī					
9.									-				-		-	-		•
10.				-	-		-			-	-	-			-	-	-	•
																	-	•
	:		•				-					-	-	-	-		-	•
13.			:	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	1
14.			:				-	-	-	-	-	-	-	-	_	-	•	4
									-	-		-				•	•	•
16.	•	•	•						-	-	-	-	-	•	-	•	•	
	•	•	ť						-				-			•	•	:
17.	•	•	•	٠	٠	-		-	-	-	-	-	-	-	•	٠	•	:
18.	•	•	•	•	•	-	-	•	-	•	•	•	•	•	•	٠	•	
19.	٠	•	•	٠	•	,	٠	•	•	٠	•	•	•	•	•	•	•	:

Lorsqu'on connaît l'épacte ou l'âge de la lur vier, on peut par la règle suivante tronver l'â pour une date donnée, à un jour ou deux près. e. Ajoutez à cette date l'épacte de l'année et autant s qu'il y a eu de mois entièrement écoulés depuis nclusivement; retranchez 30 si la soustraction est posle reste est à peu près l'âge de la lune à la date donrsqu'il s'agit des deux premiers mois de l'année, on ue mars à janvier et avril à février.

mple. Quel sera à peu près l'âge de la lune le 25 sep-1855? L'épacte de l'année étant 12 et le nombre de ntièrement écoulés étant 6, on ajoute la date 25 à 18, donne 43. Retranchant 30, il reste 13. On voit que le tembre la lune sera près d'être pleine. En fait elle eine, et son âge exact sera 15, au lieu de 13 donné par 1.

LETTRE DOMINICALE.

ppelle lettre dominicale, dans le calendrier, celle qui el dimanche. Il y a sept lettres qui deviennent tour dominicales; ce sont A. B. C. D. E. F. G. On place ces lettres à côté de chacun des jours de chaque en commençant par le 1er janvier et suivant leur orturel. Ainsi A se met toujours à côté du 1er de janàcôté du 2, ainsi de suite; la lettre dominicale varie sans suivant l'ordre rétrograde, et dans les années iles il y a deux lettres dominicales; R étant l'initial rs que nous savons trouver, L la lettre dominicale,

$$L = 4 - R$$
 ou $11 - R$.

nnée est bissextile, outre cette lettre qui convient aux rniers mois, il y en a une deuxième pour janvier et , qui est

L = 5 - R ou 12 - R.

· 1855, l'initial R de mars étant jeudi ou 4, on a pour re dominicale de cette année

$$L = 11 - 4 \text{ ou } 7$$
,

rrespond à G qui est ainsi la lettre dominicale pour

FÉTES MORILES.

La chose la plus importante à connaître pour formes calendrier, est la date pascale, car le jour de Pâques une déterminé, les fêtes mobiles sont connues et détermin Le concile de Nicée a ordonné qu'on célébrerait la fête de ques le dimanche qui suit la pleine lune de l'équinox printemps; elle peut être célébrée 35 jours différents, jours compris entre le 22 mars et le 25 avril; de la com sance de R, N et E, on tire celle de la date pascale, au me des relations suivantes, dans lesquelles il faut toujours pi dre le reste du quotient des quantités entre parenthèses non le quotient lui-même.

1º Si E est plus petit que 24, Paques est le

$$\left(\frac{E-(R+2)}{7}\right)+45-E$$

de mars; sauf, si ce résultat passe 31, à ôter 31 et à pi dre la date en avril. Si E est plus petit que R+2, ajoute 7 au numérateur pour le rendre positif.

2º Si E est égal à 24, Pâques est le

$$\left(\frac{7-R}{7}\right)+19$$
 d'avril.

3º Si E est plus grand que 24, Pâques est le

$$\left(\frac{E-(R=4)}{7}\right)+44-E$$
 d'avril.

Ce troisième cas offre une exception dans le cas où E = et N est plus grand que 11; quand on trouve 25 avril faut rétrograder d'une semaine et prendre le 18 avril.

On pourra s'exercer au calcul de toutes ces formule moyen des résultats suivants :

NNÉES.	R	N	E
n a	= 1	6	25
	1	17	25
	0	14	23
	3	16	25
	1	17	24
	0	17	24
	1		

uvera que pour 1734 la fête de Pâques était le 25 our 1954 elle sera le 18 avril au lieu du 25; en tombait le 22 mars, et en 1820 le 33 mars, c'est-2 avril; enfin, pour 2258 et 2296, elle serait pour il et pour le 19 du même mois.

LE DE GAUSS POUR DÉTERMINER LA DATE PASCALE.

lonnerons encore un autre moyen de déterminer la 'àques; c'est une formule de M. Gauss, qu'il est peut-commode d'employer; elle est composée de plusieurs

isez le nombre donné de l'année par 19, et soit a de la division :

isez le nombre donné par 4, et nommez b le reste seconde division;

isez le nombre donné par 7, et nommez c le la troisième division :

isez (19a + M) par 30, et nommez d le reste de la le division;

isez (2b+4c+6d+N) par 7, et nommez e le 1e reste,

ir de Pâques sera le

$$(22+d+e)$$
 de mars, ou le $(d+e-9)$ d'avril.

Cette règle est générale pour le calendrie M = 15 N =

constamment.

Elle a besoin d'une correction pour le ca rien. Si le calcul donne le 25 ou le 26 d'avi fours.

Dans le calendrier grégorien on a les vale N, par la table ci-jointe, qui suffira jusqu'ei

années.							M		
De 1582 à 1699. 1700 à 1799. 1800 à 1899. 1900 à 1999. 2000 à 2999. 2100 à 2199. 2200 à 2299. 2300 à 2399. 2400 à 2499.		• • • • • • • •		• • • • • • • •		•••••			22 23 23 24 24 24 25 26 25

Pour 1855 on aurait :

$$\frac{1855}{19} = 97 + \text{un reste } a = 12$$

$$\frac{1855}{4} = 463 + \text{un reste } b = 3$$

$$\frac{1855}{7} = 265 + \text{un reste } c = \text{zéro}$$

d'autre part, on a

$$M=23$$
 et $N=4$

d'où résulte que

$$\frac{19 a - M}{30} = 8 + un \text{ reste } d = 11$$

ue.

$$\frac{2b + 4c + 6d + N}{7} = 10 + \text{un reste } e = 6$$

i jour de Pâques tombe donc en 1855

le (11 + 6 - 9) ou le 8 avril.

aintenant que nous savons déterminer la fête de Pâques, placerons les autres fêtes mobiles d'après le tableau ant :

A SEPTUAGÉSIME	63 jours avant Paques.
manche gras	49 jours avant Pâques.
es Cendres, ou l'entrée du carême	Le mercredi suivant.
a Passion	14 jours avant Pâques.
es Rameaux	7 jours avant Paques.
a Quasimodo	7 jours après Pâques.
Ascension	Le jeudi, 40 jours après Paques.
a Pentecôte	10 jours après l'Ascension.
▲ Trinité	'7 jours après la Pentecôte.
A FETE-DIEU	Le jeudi suiyant.
'Avent	Les quatre dimanches avant Noël sont les dimanches de l'Avent.
68 QUATRE-TEMPS	Sont les mercredis qui suivent les Cendres, la Pentecôte, le 14 septembre et le 13 dé-

Les fêtes fixes sont :

1 Circoncision, 1er janvier. — Les Rois, 6 janvier. — La Ndeleur, 2 février. — L'Annonciation, 25 mars. — La T-Jean d'été, 24 juin. — La Saint-Pierre et Saint-Paul,

cembre.

29 juin. — L'Assomption, 15 août. — La Nativité, 8 sp tembre. — La Toussaint, 1er novembre. — La Conceptis, 8 décembre. — Noel, 25 décembre.

Lorsque le dimanche de Paques tombe avant le premisravril, l'Annonciation est remise au lundi huit jours après Paques.

Calendrier républicain. — Le calendrier républicain de été en usage en France que pendant 13 ans. L'ère républicaine date du 22 septembre 1792 et finit en 1806; l'amét républicaine se composait de 12 mois de 30 jours chacun, savoir :

Vendémiaire,	Brumaire,	Frimaire,
Nivôse,	Pluviôse,	Ventôse,
Germinal,	Floréal,	Prairial,
Messidor,	Thermidor,	Fructidor.

Chaque mois se divisait en trois décades, dont les jours prenaient les noms de :

1	Primi,	6	Sextidi,
2	Duodi,	7	Septidi,
3	Tridi,	8	Octidi,
4	Quartidi,	9	Nonidi,
5	Ouintidi.	10	Decadi.

Douze mois à 30 jours ne formant que 360 jours, on compléta l'année par 5 à 6 jours complémentaires, et ainsi que le remarque M. Arago, comme si l'on s'était plu à jete de la défaveur sur l'année républicaine, ces jours complémentaires furent appelés les sans-culottides.

Enfin on essaya, en 1793, de partager le jour en dix heures et l'heure en cent minutes, et on peut encore voir aujour d'hui dans la salle d'horlogerie du Conservatoire des Art et métiers un grand cadran de carton exécuté sur le principe de cette division du jour. Il y a tout lieu de croire que c'est le seul cadran du genre qui ait jamais existé.

TABLE USUELLE

D'APPLICATIONS MATHÉMATIQUES.

ALLIAGE. 1• V étant la valeur de l'unité du mélange x. y, les nombres d'unités mélangées, le prix de l'unité de mesure pour chacune étant p, p', on a la relation

$$V = \frac{px + p'y + \dots}{x + y + \dots}$$

a. b. c. étant les nombres qui indiquent combien de fois il y a les quantités connues A. B. C de trois substances différentes dans un premier mélange; d. e. f dans un second, g. h. k dans un troisième, et l. m. n ce qu'il doit y avoir de chaque substance dans une quantité de mélange cherchée représentée par l+m+n; enfin x. y. z étant les nombres par lesquels il faut multiplier les trois mélanges pour former le quatrième; on a

$$ax + dy + gz = l$$

$$bx + ey + hz = m$$

$$cx + fy + kz = n$$

a. b. c. étant les nombres qui indiquent combien de fois il y a les quantités connues A. B. C de trois substances dans un premier mélange; d. e. f dans un second; g. h. k dans un troisième; x. y. z étant les prix respectifs de A. B. C, p. q. r les prix respectifs des mélanges donnés, on a

$$ax + by + cr = p$$

$$dx + ey + fz = q$$

$$gx + hy + kz = r$$

ANNUITÉS: On emprunte aujourd'hui une somme S; à la Mathématiques appliquées. 19

fin de chaque période d'égale durée (année, semestre, mois, on rend au préteur une autre somme constante a plus grande que l'intérêt que la somme due S eut produit pendant cette période; il arrivera qu'au bout d'un nombre t de périodes, d'années par exemple, on se sera complètement acquitté. Le taux de l'intérêt (f-1) est tel que, au bout de 1 période, 1 franc a acquis la valeur f.

f serait = 1.05 si le taux annuel de l'intérêt était à 5 p. % ou 0.05.

On demande la relation entre S qu'on nomme quelquefois le prix de l'annuité, a qu'on appelle la quotité de l'annuité ou l'annuité proprement dite, t le nombre de périodes écoulées entre l'instant où l'on a emprunté et celui où l'on s'est acquitté, et le taux de l'intérêt f—1. On a (1):

$$Sf^{t} = \frac{a(f^{t}-1)}{f-1} \dots (S)$$

De cette formule générale on tire

$$a = \frac{Sf^{t}(f-1)}{f^{t}-1} \cdot \cdot \cdot \cdot \cdot \cdot \cdot (A)$$

équation qui donnera la somme a à payer à la fin de chaque période pour éteindre un emprunt S en t périodes (années, semestre).

C'est au moyen de cette formule qu'on a calculé les deux tables suivantes, qui résoudront la plupart des questions usuelles.

⁽¹⁾ On trouvera dans mon Aide-Mémoire général des Ingénieurs la plapart des démonstrations qui manquent lei.

Tableau indiquant l'annuité a que l'on doit recevoir ou payer à la fin de chaque année, pendant un nombre quelconque d'années depuis 1 an jusqu'à 50, pour éteindre un prêt ou un emprunt de 1000 francs, avec les intérêts composés à 2, 3, 4, 5, 6 pour 100 l'an.

ANNÉES.	2 p. 100	3 p. 100	4 p. 100	5 p. 100	6 p. 100
	1020	1030	1040	1050	1060
7	515.05	522.61	530.20	537.81	545.44
2 3	346.76	353.53	360.35		
4	262.62	269.03	275.50	367.21 282.01	374.11 288.60
5	212.16	218.36	224.63	230.98	237.40
6	178.53	184.60	190.76		203.36
7	154.51	160.51	166.61	197.02	179.14
8	136 51	142.46		172.82	161.04
9	122.52	128.43	148.53	154.72	
10 .	111.33	117.23	134.49	140.70	147.02
11	102.18	108.08	123.29	129.70	135.87
12	94.56	100.46	114.15 106.55	120.39	126.79
13				112.83	119.28
14	88.12	94.03 88.53	100.14 94.67	106.46	112.96
15	82.60	83.77	89.94	101.02	107.59 102.96
16	77.83	79.61	85.82	96.34	
17	73.65	75.95		.92.27	98.96
18	69.97		82.20	88.70 85.55	95.45
19	66.70	72.71 69.81	78.99		92.36
20	63.78	67.22	76.14	82.75	89.62
21	61.16 58.79		73.58	80.24	87.19 85.01
22		64.87 62.75	71.28	78.00	83.05
	56.63	60.60	69.20 67.31	75.97 74.14	81.28
23 24	54.67	59.81	65.59	72.47	79.68
25	52.87				
26	51.22	57.00	64.01 62.57	70.95 69.56	78.23 76.90
27	49.70	55.94	61.24	68.29	
	48.29	54.56			75.70
28 29	46.99	53.29	60.01	67.12	74.59
30	45.78 44.65	52.12 51.02	58.88 57.83	66.05	73,58

années.	2 p. 100	3 p. 100	4 p. 100	5 p. 100	6 p. 100
31 32 33 34 35 36 37 38 40 41 42 43 44 45 46 47 48 49 50	43.60 42.61 41.69 40.82 40.00 39.23 38.51 37.82 37.17 36.56 35.97 34.89 34.39 33.91 33.45 33.02 32.20 31.82	50.00 49.05 48.16 47.32 46.54 45.81 43.84 43.26 42.71 41.70 41.23 40.79 40.36 39.96 39.58 39.21 38.87	56.86 55.95 55.10 54.32 53.58 52.89 52.24 51.63 51.06 50.52 50.02 49.10 48.67 48.26 47.88 47.52 47.18 46.86	64.13 63.28 62.50 61.76 60.43 59.84 59.84 59.84 57.82 57.82 57.82 57.82 55.93 55.61 55.93 55.61 55.93	71.80 71.00 70.27 69.60 68.40 67.36 67.36 66.89 66.46 65.33 65.01 64.70 64.42 64.15 63.90 63.66 63.44

Cette table, calculée pour une somme de 1000 francs, peut servir pour toute autre somme; une simple porportion dennerait le résultat désiré: cette remarque s'applique aussi évidemment à la table suivante, dans laquelle on suppose que les paiements ne se font plus par année, mais par semestre.

Tableau indiquant l'annuité que l'on doit recevoir ou payer à la fin de chaque semestre, pour un nombre quelconque de semestres, depuis 4 jusqu'à 20, pour éleindre un prêt ou un emprunt de 1000 francs, avec les intérêts compris à 5, 6, 7, 8, 9, 10 pour 100 l'an.

Senes- Tres.				8 p. 100 par an.		10p.100 par an.
4	265.82	269.01	272.27	275.52	278.79	282.05
5	215.24	218.37	221.51	224.62	227.81	230.97
6	181.55	184.59	187.69	190.79	193.90	197.01
7	157.49	160.49	163.55	166.61	169 72	172.83
8	139.47	142.45	145.49	148.52	151.62	154.72
9	125.46	128.45	131.47	134.50	137.59	140.69
10	114.26	117.23	120.26	123.29	126.40	129.51
11	105.11	108.07	111.11	114.15	117.27	120.39
12	97.49	100.46	103.50	106.55	109.69	112.83
14	85.84	88.53	91.60	94.67	97.84	101.02
16	76.60	79.61	82.71	85.82	89.04	92.27
18	69.67	72.71	75.85	79.00	82.27	85.55
20	64.16	67.21	70.39	63.58	76.91	80.25

De la formule générale (S) on déduit encore

$$S = \frac{a(f^t - 1)}{f^t(f - 1)}$$

qui fera connaître la somme S qu'il faudrait verser aujourd'hui pour avoir droit pendant t années à un revenu constant a, le taux de l'intérêt étant (f-1)

Puis

$$f^{*} = \frac{a}{a - S(f - 1)} \cdot \cdot \cdot \cdot \cdot \cdot \cdot (T)$$

qui, par l'emploi des logarithmes, fera connaître le nombre d'années t

$$t = \frac{\log a - \log (a - S(f - 1))}{\log f}$$

Enfin, s'il s'agissait de déterminer f, et par suite le timi de l'intérêt (f-1) auquel on a emprunté, sachant que pou être libéré à la fin de t périodes, on a payé a à la fin de chacune d'elles, on aurait à résoudre l'équation du (t+1) degré.

$$Sf^{t+1} - (S+a)f^t + a = 0$$

qui n'a point de solution générale, mais qui, pour tous les cas particuliers et usuels, se résoudra facilement par la méthode dite de fausse position.

On pourra vérifier les formules sur les données suivantes, indépendamment de toutes celles que la table fournit.

L'emploi des logarithmes est presque toujours nécessaire.

$$a = 30000$$
 $t = 10 f = 1.04 S = 243326$

$$\$ = 100000 \quad t = 10 \quad f = 1.04 \quad a = 12329.12;$$

 $S = 1 \text{ million } t = 10 \ u = 120000 \ f \text{ est très-près de 1.035}.$

Le taux est donc très-voisin de 3 - pour 100.

ARC. On obtient sa longueur a lorsqu'on connaît sa graduation en degrés \circ au moyen de

$$(a^0) = ra$$
, en minutes par $(a') = r'a$ et en secondes par $(a'') = r''a$, sachant d'ailleurs que

$$r = 57^{\circ}$$
, 29578 dont le log. 1.75812264

$$r' = 3437', 746$$
 log. 3.53627389

$$r'' = 206264'', 8$$
 log. 5.31442514

r représente ici le nombre de degrés de l'arc égal au rayon, r'. r'' sont les nombres de minutes ou de secondes de cel arc.

BINOME. Développement de la puissance m du binome x + a:

Loi. Le nombre des termes est m+1;

Les exposants de x vont toujours en diminuant d'une unité, ceux de a en augmentant d'une unité; le coefficient d'une

rme quelconque est le produit du coefficient du terme prédent, par l'exposant de x dans ce même terme, divisé par nombre qui exprime le rang de ce terme; le dernier terme ra a^m .

Formule,

$$(x+a)^{m} = x^{m} + m a x^{m-1} + \frac{m (m-1)}{1 \cdot 2} a^{3} x^{m-2} + \frac{m (m-1) (m-2)}{1 \cdot 2 \cdot 3} a^{3} x^{m-3} + \cdots + \frac{m (m-1) (m-2) \dots (m-n+1)}{1 \cdot 2 \cdot 3 \dots n} a^{n} x^{m-n} + \cdots + a^{m}$$

La même formule pourra servir au développement de $(x+a+b)^m$, en faisant a+b=c, développent $(x+c)^m$ et mettant ensuite a+b à la place de c.

Si l'on avait à développer $(x-a)^m$, il suffirait de changer signe du second terme, celui du quatrième, celui du xième, et en général celui de chaque terme de rang pair. On sait que

$$x + a = x \left(1 + \frac{a}{x}\right)$$
 et que $(a + x)^m = x^m \left(1 + \frac{a}{x}\right)^m$

On cherche pour plus de simplicité le développement de

sétant un nombre entier, la série s'arrêtera lorsque l'on sera rrivé au terme du rang m+1.

Si l'exposant est fractionnaire, on a

$$(1+y)^{\frac{m}{n}} = 1 + \frac{m}{n} y + \frac{m(m-n)}{n \cdot 2n} y^{2} + \frac{m(m-n)(m-2n)}{n \cdot 2n \cdot 3n} y^{3} + \frac{(m-n)(m-2n)(m-3n)}{n \cdot 2n \cdot 3n \cdot 4n} y^{4} \cdot \dots +$$

Ce développement ne peut jamais s'arrêter.

Si l'exposant est négatif,

$$(1+y)^{-m} = 1 - \frac{m}{1} y + \frac{m (m+1)}{1 \cdot 2} y^{2}$$

$$- \frac{m (m+1) (m+2)}{1 \cdot 2 \cdot 3} y^{2}$$

$$+ \frac{m (m+1) (m+2) (m+3)}{1 \cdot 2 \cdot 3} y^{4} - \frac{m (m+1) (m+3) (m+3)}{1 \cdot 2 \cdot 3} y^{4} - \frac{m (m+1) (m+3) (m+3)}{1 \cdot 2 \cdot 3} y^{4} - \frac{m (m+1) (m+3) (m+3)}{1 \cdot 2 \cdot 3} y^{4} - \frac{m (m+3) (m+3) (m+3)}{1 \cdot 2 \cdot 3} y^{4} - \frac{m (m+3) (m+3) (m+3)}{1 \cdot 2 \cdot 3} y^{4} - \frac{m (m+3) (m+3) (m+3)}{1 \cdot 2 \cdot 3} y^{4} - \frac{m (m+3) (m+3) (m+3)}{1 \cdot 2 \cdot 3} y^{4} - \frac{m (m+3) (m+3) (m+3)}{1 \cdot 2 \cdot 3} y^{4} - \frac{m (m+3) (m+3) (m+3)}{1 \cdot 2 \cdot 3} y^{4} - \frac{m (m+3) (m+3) (m+3)}{1 \cdot 2 \cdot 3} y^{4} - \frac{m (m+3) (m+3) (m+3)}{1 \cdot 2 \cdot 3} y^{4} - \frac{m (m+3) (m+3) (m+3)}{1 \cdot 2 \cdot 3} y^{4} - \frac{m (m+3) (m+3) (m+3)}{1 \cdot 2 \cdot 3} y^{4} - \frac{m (m+3) (m+3) (m+3)}{1 \cdot 2 \cdot 3} y^{4} - \frac{m (m+3) (m+3) (m+3)}{1 \cdot 2 \cdot 3} y^{4} - \frac{m (m+3) (m+3)}{1 \cdot 2} y^{4} - \frac$$

CALOTTE SPHÉRIQUE. R étant le rayon de la sphère h la hauteur de la calotte, dont la surface est S, on a

$$S = 2\pi R h$$

ou la circonférence d'un grand cercle de la sphère par la hanteur de la calotte.

CERCLE. Sa surface $C = \pi R^2$, son rayon R = 0.56419 VC

CIRCONFÉRENCE du cercle, dont le diamètre est 1

= 3.14159 26535 89793 23846 26433 83269 50288 41971 66399 37510

is cercles de diamètres 1 à 100 de leurs aires, de circonférences, et de la longueur du côté d'un carré ilent.

	CIRCONFÉRENCE.	Côté d'un carré équivalent.
0.78539816	3.14159265	0.88622692
1.22718463	3.92699081	1.10778365
1.76714586	4.71238898	1.32934038
2.40528187	5.49778714	1.55089711
3.14159265	6.28318530.	1.77245384
3.97607820	7.06858347	1.99401058
4.90873852	7.85398163	2.21556731
5.93957361	8.63937979	2.43712404
7.06858347	9.42477796	2.65868077
8.29576810	10.21017612	2.88023750
9.62112750	10.99557428	3.10179423
11.04466167	11.78097245	3,32335096
12.56637061	12.56637061	3.54490769
14.18625432	13.35176877	3.76646442
15 90431280	14.13716694	3.98802116
17.72054606	14.92256510	4.20957789
19.63495408	15.70796326	4.43113462
21.64753687	16.49336143	4.65269135
23.75829444	17.27875959	4.87424808
25.96722677	18.06415775	5.09580482
28.27433388	18 84955590	5.31736155
30.67961575	19.63495408	5,53891828
33.18307240	20.42035224	5.76047501
35.78470382	21.20575041	5.98203174
38.48456000	21,99114857	6.20358847
41.28249096	22.77654673	6.42514520
44.17864669	23.56194490	6.64670193
47.17297718	24.34734306	6.86825866
50.26548245	25 13274122	7.08981539
53.45616249	25 91813939	7.31137213
56.74501730	26.70353755	7.53292886
60.13204688 63.61725123	27.48893571 28.27433388	7.75448559 7.97604232

TABLE USUELLE

DIA- METRE.	AIRE.	CIRCONFÉRENCE.	Côté d'un carré équivalent.
9.25	67.20063035	29.05973204	8.19759905
.5	70.88218424	29.84513020	8.41915578
.75	74.66191290	30.63052837	8.64071251
10.	78.53981633	31.41592653	8.86226925
.25	82,51589454	32.20132469	9.08382598
.5	86.59014751	32.98672286	9.30538270
.75	90.76257525	33.77212102	9.52693944
11.	95.03317777	34.55751918	9.74849617
.25	99.40195505	35.34291735	9.97005290
.5	103.86890711	36.12831551	10.19160964
75	108.43403393	36.91371367	10.41316637
12.	113.09733553	37 69911184	10.63472310
.25	117.85881189	38.48451000	10.85626983
.5	122.71846303	39.26990816	11.07783656
.75	127 67628893	40.05530633	11.29939329
13.	132,73228961	40.84070449	11.52095002
.25	137.88646506	41.62610265	11.74250675
.5	143.13881527	42.41150082	11.96406348
.75	148.48934026	43.19689898	12.18562021
14.	153.93804002	43.98229714	12.40717695
.25	159.48491455	44.76769531	12.62873368
.5	165,12996385	45.55309347	12.85029041
.75	170.87318792	46.33849163	13.07184714
15.	176.71458676	47.12388980	13.29340388
.25	182.65416028	47.90928796	13.51496061
.5	188.69190875	48.69468613	13,73651734
.75	194.82783190	49.48008429	13.95807407
16.	201.06192982	50.26548245	14.17963080
.25	207.39420252	51.05888062	14.40118753
.5	213.82464998	51.83627878	14.62274426
75	220.35327221	52.62167694	14.84430099
17.	226,98006922	53.40707511	15.06585772
.25	233.70501099	54.19247327	15.28741446
.5	240.52818753	54.97787143	15.50897119
.75	247.44950885	55.76326960	15.73052792
18.	264.46900193	56.54866776	15.95208465
.25	266.58667578	57.33406592	16.17364138

D'APPLICATIONS MATHÉMATIQUES.

TRE.	AIRE.	CIRGONFÉRENCE.	Côté d'un carré équivalent.
5	268.80252140	58.11946409	16,39519811
75	276,11654180	58.90186225	16.61675484
	283.52873696	59,69026041	16.83831157
25	291.03910692	60.47565858	17.05986830
5 75	298.64765163	61.26105674	17.28142503
75	306.35437111	62.04645490	17.50298177
	314.15926535	62.83185307	17.72453850
25 5	322.06233437	63.61725123	17.94609524
5	330.06357816	64.40264939	18.16765197
75	338.16299672	65.18804756	18.38920870
- 1	346.36059005	65.97344572	18.61076543
25	354.65635814	66.75884388	18.83232216
5 75	363.25030101	67.54424205	19.05387889
75	371.54241865	68.32964021	19.27543562
	380 13271106	69.11503837	19,49699235
25 5	388.82117826	69.90043654	19.71854908
5	397.60782021	70.68583470	19.94010581
75	406.49263694	71.47123286	20.16166255
0.2	415.47562843	72.25663103	20.38321928
25	424.55679467	73.04202919	20.60477601
5	433.73613573	73.82742735	20.82633274
75	443.01365154	74.61282552	21:04788945
	452.38934207	75.39822368	21.26944618
25	461.86320745	76.18362184	21.49100291
5	471.43524757	76.96902001	21.71255964
75	481.10546239	77.75441817	21.93411637
	490.87385212	78.53981634	22.15567313
25	500.74041655	79.32521450	22.37722986
5	510.70515575	80.11061266	22 59878659
75	520.76806971	80.89601083	22.82034332
	530.92915845	81.68140899	23.04190006
25	541.18842196	82.46680715	23.26345679
5	551.54586024	83.25220532	23.48501352
75	562.00147328	84 03760348	23.70657025
	572,55526110	84.82300164	23.92812698
25	583.20722369	85.60839981	24,14968371
.5	593.95736105	86.39379797	24.37124044

TABLE USUELLE

DIA- MÉTRE.	AIRE.	CIRCONFÉRENCE.	Côté d équ
27.75	604.80567318	87.17919613	24.59
28.	615.75216017	87.96459430	24.81
.25	626.79682177	88.74999246	25.03
.5	637.93965822	89.53539062	25.25
.75	649.18066943	90.32078879	25.47
29.	660.51985541	91.10618695	25.70
.25	671.95721616	91.89158511	25.92
.5	683.49275169	92.67698328	26.14
.75	695.12646198	93.46238144	26.36
30.	706.85834704	94.24777960	26.58
.25	718.68840688	95.03317777	26.80
.5	730.61664148	95.81857593	27.02
.75	742.64305085	96 60397409	27.25
31.	754.76763502	97.38937226	27.47
.25	766.99039394	98.17477042	27.69
.5	779.31132762	98.96016858	27.91
.75	791.73043607	99.74556675	28.13
32.	804.24771930	100.53096491	28.35
,25	816.86317729	101.31636307	28.58
.5	829.57681005	102.10176124	28.80
.75	842.38861759	102.88715940	29.02
33.	855.29859989	103.67255756	29.24
.25	868.30675696	104.45795573	29.46
.5	881.41308881	105.24335389	29.68
.75	894.61759542	106.02875205	29.91
34.	907.92027688	106.81415022	30.13
.25	921.32113305	107.59954838	30.3
.5	934.82016398	108.38194654	30.57
.75	948.41736968	109.17034471	30.79
35.	962 11275016	109.95574287	31.01
.25	975.90630540	110.74114103	31.23
.5	989.79803541	111.52653920	31.46
.75	1003.78794019	112.31193736	31.68
36.	1017.87601975	113.09733552	31.90
.25	1032.06227407	113.88273369	32.12
.75	1046.34670316	114.66813185	32.34
.10	1060.72930703	115.45353001	32.50

DIA- MÉTRE.	AIRE.	CIRCONFÉRENCE,	Côté d'un carré équivalent.
37.	1075.21008569	116.23892818	32.79039623
.25	1089,78903909	117.02432634	33.01195296
.5	1104.46616727	117.80972450	33.23350970
.75	1119.24147022	118.59572267	33.45506643
38.	1134,11494794	119.38052083	33.67662316
.25	1149.08660043	120.16591899	33.89817989
.5	1164.15642768	120.95131716	34.11973662
.75	1179.32442971	121.73671532	34.34129335
39.	1194.59060651	122.52211348	34.56285008
.25	1209.95495809	123.30751165	34.78440681
.5	1225.41748449	124.09290981	35.00596354
.75	1240.97818552	124.87830797	35.22752027
40.	1256.63704143	125.66370614	35.44907701
.25	1272.39411208	126.44910430	35.67063374
.5	1288.24933751	127.23450246	35.89219048
.75	1304.20273770	128.01990063	36.11374721
41.	1320.25431266	128.80529879	36.33530394
.25	1336.40406240	129.59069695	36.55686067
.5	1352.65198690	130,37609512	36.77841740
.75	1368.99808617	131.16149328	36.99997413
42	1385.44236022	131.94689144	37.22153086
.25	1401.98480903	132.73228961	37.44308759
.5	1418.62543261	133.51761777	37.66464432
75	1435.36423096	134.30308593	37.88620105
43.	1452,20120412	135.08348410	38.10775779
.25	1469.13635202	135.87388226	38.32931452
.5	1486.16967488	136.65928042	38.55087125
75	1503.30117212	137.44467859	38.77242798
44.	1520.53084433	138.23007675	38.99398471
.25	1537.85869131	139.01547491	39.21554144
.5	1556.28471306	139.80087308	39 43709817
.75	1572.80890957	140.58627124	39.65865090
45.	1590.43128086	141.37166940	39.88021164
.25	1608.15182692	142.15706757	40.10176837
.5	1625.97054775	142.94246573	40.32332510
.75	1643.88744335	143.72786390	40.54488183
46.	1661.90251374	144.51326206	40.76643856

TABLE USUELLE

DIA- MÈTRE.	AIRE.	CIRCONFÉRENCE	
46.25	1680.01575839	145.29866022	
.5	1698.22717880	146.08405839	
.75	1716.53677348	146.86945655	
47.	1734.94454294	147.65485471	
.25	1753,45048716	148,44025288	
.5	1772.05460615	149.22565104	
.75	1790.75689992	150,01104920	
48.	1809.55736845	150.79644797	
.25	1828.45601175	151.58184553	
.5	1847.45282982	152.36724369	
.75	1866.54782267	153.15264186	
49.	1885.74099031	153.93804002	
.25	1905.83233270	154.72343818	
.5	1924.42184986	155.59883635	
.75	1943.90954179	156.29423451	
50,	1963.49540848	157.07963268	
.25	1983.17914995	157.96503084	
.5	2002.96166619	158.65042900	
.73	2022.74205720	159.43582717	
51.	2042.82062298	160.22122533	
.25	2062.89736352	161.00662349	
.5	2083.07227884	161.79202166	
.75	2103.34536893	162.57741982	
52.	2123.71663382	163.36281798	
	2144.18607346	164.14821615	
.5	2164.75368786	164.93361431	
53.	2185.41947703	165.71901247	
.25	2206.18344098 2227.04557969	166.50441064	
.5	2248.00589318	167.28980880	
.75	2269.06438143	168.07520696	
54	2290.22104445	168.86060513	
.25	2311.47588225	169.64600329	
.5	2332.82889481	170.43140145	
.75	2354.28008215	171.21679962	
55.	2375.82944427	172.00219778 172.78759594	
.25	2397.47698115	173.57299411	

2419.22269280 174.35839227 49.18559436 2441.06657922 175.14379043 49.40715109 2463.00864068 175.92918860 49.62870782 2485.04087637 177.49998492 50.07182128 2507.18728710 177.49998492 50.07182128 2520.42387260 178.28538309 50.29337801 2574.19156790 179.85617941 50.73649147 2596.72267781 180.64157758 50.05804820 2619.35196239 181.42697574 51.17960494 2642.07942166 182.21237390 51.40116167 2667.82886464 183.78317023 51.84427513 2710.85084834 184.56856839 52.06583186 2733.97100678 185.35396656 52.28738859 2803.92053070 187.71016105 52.95205878 2827.43338821 188.49555921 53.39517225 2898.56100937 190.85175370 53.83828572 2924.46656692 191.63715186 54.05984245 2994.77228444 193.99334635 54.72451264 3019.07054008 194.77874452	-	AIRE.	CIRCONFÉRENCE.	Gôté d'un carré équivalent.
2463.00864068 175.92918860 49.62870782 2485.04087637 176.71458676 49.85025455 2507.18728710 177.4998492 50.07182128 52504.2387260 178.28538309 50.29337801 2551.75863286 179.07078125 50.51493474 2596.72267781 180.64157758 50.058449147 2596.72267781 180.64157758 50.05844820 2619.35196239 181.42697574 51.17960494 2642.07942166 182.21237390 51.40116167 2654.90505579 182.99777207 51.62271840 2687.82886464 183.78317023 51.84427513 2710.85084834 184.56856839 52.06583186 2733.97100678 185.35596656 52.28738859 2757.18933998 186.13936472 52.50894532 2780.50584795 186.92476288 52.73050205 2827.43338821 189.28095737 53.839517225 2851.04442019 189.28095737 53.83828572 2924.46656692 191.63715186 54.05984245 2994.77228444 193.99334635 <td< td=""><td></td><td></td><td>174.35839227</td><td>49.18559436</td></td<>			174.35839227	49.18559436
2485.04087637 176.71458676 49.85025455 2507.18728710 177.49998492 50.07182128 2520.42387260 178.28538309 50.29337801 2551.75863286 179.07078125 50.51493474 2596.72267781 180.64157758 50.05804820 2619.35196239 181.42697574 51.17960494 2642.07942166 182.21237390 51.40116167 2687.82886464 183.78317023 51.84427513 2710.85084834 184.56856839 52.06583186 2733.97100678 185.35396656 52.28738859 2780.50584795 186.13936472 52.50894532 2873.92633070 187.71016105 52.95203878 2827.43338821 188.49555921 53.39517225 2874.75362754 190.0663554 53.61672898 2898.56100937 190.85175370 53.83828572 2924.6656692 191.63715186 54.05984245 2994.77223444 193.99334635 54.28139918 3067.96157576 196.34954084 55.38918283 3067.96157576 196.34954084 55	Ш			
2507.18728710 177.49998492 50.07182128 2520.42387260 178.25338309 50.29337801 2554.175863286 179.07078125 50.51493474 2596.72267781 180.64157758 50.05804820 2619.35196239 181.42697574 51.17960494 2642.07942166 182.21237390 51.40116167 2687.82886464 183.78317023 51.84427513 2710.85084834 184.56556839 52.06583186 2733.97100678 185.35396656 52.28738859 2757.18933998 186.13936472 52.7050205 2803.92053070 187.71016105 52.95205878 2827.43338821 188.49555921 53.17364552 2874.75362754 190.0663554 53.61672898 2922.46656692 191.63715186 54.05984245 2946.47029734 192.42255003 54.28139918 2994.77228444 193.99334635 54.72451264 3067.96157576 196.34954084 55.16762610 3067.96157576 196.34954084 55.38918283 3112.24531051 197.13493901 5	М			
5 2520.42387260 178.28538309 50.29337801 2551.75863286 179.07078125 50.51493474 2574.19156790 179.85617941 50.73649147 2596.72267781 180.64157758 50.05804820 2619.35196239 181.42697574 51.17960494 2642.07942166 182.21237390 51.40116167 2654.90505579 182.99777207 51.62271840 2687.82886464 183.78317023 51.84427513 2733.97100678 185.35396656 52.28738859 2733.97100678 186.13936472 52.50894532 2780.50584795 186.192476288 52.73050205 2827.43338821 188.49555921 53.17364552 2851.04442049 189.28095737 53.39547225 2898.56100937 190.863554 53.61672898 2924.46656692 191.63715186 54.28139918 2994.77228444 193.99334635 54.28139918 3019.07054008 194.77874452 54.94606937 3067.96157576 196.34954084 55.38918283 3067.96157576 196.34954084	Ш			
2551.75863286 179.07078125 50.51493474 2574.19156790 179.85617941 50.73649147 2596.72267781 180.64157758 50.05804820 2619.35196239 181.42697574 51.17960494 2642.07942166 182.21237390 51.40116167 2654.90505579 182.99777207 51.62271840 2687.82886464 183.78317023 51.84427513 2710.85084834 184.56856839 52.06583186 2733.97100678 185.35396656 52.28738859 2757.18933998 186.13936472 52.50894532 2780.50584795 186.92476288 52.73050205 2827.43338821 188.49555921 53.17364552 2891.04442049 189.28095737 53.39517225 2898.56100937 190.85175370 53.83828572 2922.46656692 191.63715186 54.05984245 294.47228444 193.99334635 54.28139918 2994.77228444 193.99334635 54.72451264 3067.96157576 196.34954084 55.38918283 3092.55435572 197.13493901 5	Ш			
5 2574.19156790 179.85617941 50.73649147 2596.72267781 180.64157758 50.05804820 2619.35196239 181.42697574 51.17960494 5 2654.90505579 182.99777207 51.62271840 5 2654.90505579 182.99777207 51.62271840 5 2710.85084834 183.78317023 51.84427513 5 2733.97100678 185.35396656 52.28738859 2757.18933998 186.13936472 52.50894532 2780.50584795 186.92476288 52.73050205 2837.43338821 188.49555921 53.17364552 2874.75362754 190.0663554 53.61672898 2898.56100937 190.85175370 53.83828572 2922.46656692 191.63715186 54.05984245 2946.47029734 192.42255003 54.28139918 2994.77228444 193.99334635 54.72451264 3067.96157576 196.34954084 55.38918283 3062.55435572 197.13493901 55.61073956 3112.24531051 197.92033717 55.8329669	2			
2596.72267781 180.64157758 50.05804820 2619.35196239 181.42697574 51.17960494 2642.07942166 182.21237390 51.40116167 2654.90505579 182.99777207 51.62271840 2687.82886464 183.78317023 51.84427513 5273.97100678 185.35396656 52.2873859 52757.18933998 186.13936472 52.50894532 2780.50584795 186.92476288 52.73050205 2830.392053070 187.71016105 52.95205878 2827.4333821 188.49555921 53.1736452 2854.04442049 189.28095737 53.39517225 2858.56100937 190.85175370 53.8382872 2922.46656692 191.63715186 54.05984245 2994.77228444 193.9934635 54.28139918 2994.77228444 193.99334635 54.72451264 3067.96157576 196.34954084 55.38918283 3067.96157576 196.34954084 55.38918283 3117.24531051 197.792033717 55.83229629 3142.03444002 198.70573533 56	Ш			
5 2619.35196239 181.42697574 51.17960494 2642.07942166 182.212373390 51.40116167 2654.90505579 182.99777207 51.62271840 2687.82886464 183.78317023 51.84427513 52710.85084834 184.56856839 52.06583186 2733.97100678 185.35396656 52.28738859 2757.18933998 186.13936472 52.50894532 2780.50584795 186.92476288 52.73050205 2827.43338821 188.49555921 53.17364552 2851.04442049 189.28095737 53.39517225 2874.75362754 190.06635554 53.61672898 2922.46656692 191.63715186 54.05984245 2994.647029734 192.42255003 54.28139918 2994.77228444 193.99334635 54.72451264 3019.07054008 194.77874452 54.94606937 3067.96157576 196.34954084 55.38918283 3092.55435572 197.13493901 55.61073956 3117.24531051 197.92033717 58.32226629 3142.03444002 198.7057				
2642.07942166 182.21237390 51.40116167 52654.90505579 182.99777207 51.62271840 2687.82886464 183.78317023 51.84427513 52710.85084834 184.56856839 52.06583186 2733.97100678 185.35396656 52.28738859 2757.18933998 186.13936472 52.50894532 2780.50584795 186.92476288 52.73050205 2827.4333821 188.49555921 53.17364552 2851.04442049 189.28095737 53.39517225 2874.75362754 190.06635554 53.61672898 2924.6656692 191.63715186 54.05984245 2946.47029734 192.42255003 54.28139918 2994.77228444 193.99334635 54.72451264 3067.96157576 196.34954084 55.38918283 3067.96157576 196.34954084 55.38918283 3117.24531051 197.92033717 55.8329629 3142.03444002 198.70573533 56.05385303 3166.92174434 199.49113350 56.27540976 3191.90722341 200.27653166 5	Ш			
$\begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$				
2687.82886464 183.78317023 51.84427513 52710.85084834 184.56856839 52.06583186 2733.97100678 185.35396656 52.2873859 2757.18933998 186.13936472 52.50894532 2780.50584795 186.92476288 52.73050205 2827.43338821 188.49555921 53.17364552 2851.04442049 189.28095737 53.39517225 2874.75362754 190.06635554 53.61672898 2898.56100937 190.85175370 53.83828572 2922.46656692 191.63715186 54.05984245 2946.47029734 192.42255003 54.28139918 2970.57220350 193.20794819 54.50295591 2994.77228444 193.99334635 54.72451264 3043.46697053 195.56414268 55.16762610 3067.96157576 196.34954084 55.38918283 3092.5545572 197.13493901 55.61073956 3117.24531051 197.792033717 55.83229629 3114.203444002 198.70573533 56.05385303 316.92174434 199.49113350				
5 2710.85084834 184.56856839 52.06583186 2733.97100678 185.35396656 52.28738859 2757.18933998 186.13936472 52.50894532 2780.50584795 186.92476288 52.73050205 2803.92053070 187.71016105 52.95205878 2827.43338821 188.49555921 53.17364552 2851.04442049 189.28095737 53.39517225 2874.75362754 190.06635554 53.61672898 2898.56100937 190.85175370 53.83828572 2922.46656692 191.63715186 54.05984245 2946.47029734 192.42255003 54.28139918 2994.77228444 193.99334635 54.72451264 3019.07054008 194.77874452 54.94606937 3067.96157576 196.34954084 55.38918283 3062.55435572 197.13493901 55.61073956 3117.24531051 197.92033717 55.83296629 3142.03444002 198.7057353 56.05385303 3166.92174434 199.49113350 56.27540976 3191.90722341 200.27653166	1			
2733.97100678 185.35396656 52.28738859 27757.18933998 186.13936472 52.50894535 2803.92053070 186.92476288 52.73050205 2827.43338821 188.49555921 53.17364552 2851.04442049 189.28095737 53.39517225 2874.75362754 190.06635554 53.61672898 2898.56100937 190.85175370 53.83828572 2922.46656692 191.63715186 54.05984245 2994.47029734 192.42255003 54.28139918 2994.77228444 193.99334635 54.72451264 3019.07054008 194.77874452 54.94608937 3043.46697053 195.56414268 55.16762610 3067.96157576 196.34954084 55.38918283 3117.24531051 197.92033717 55.8329629 3142.03444002 198.70573533 56.05385303 3166.92174434 199.49113350 56.27540976 3216.99087720 201.06192982 56.71852322 3242.17270581 201.84732799 56.94007995				
1 2757.18933998 186.13936472 52.50894532 2780.50584795 186.92476288 52.73050205 2803.92053070 187.71016105 52.95205878 2827.43338821 188.49555921 53.17364552 2874.75362754 190.06635554 53.61672898 2898.56100937 190.85175370 53.83828572 2922.46656692 191.63715186 54.05984245 2994.77228444 193.99334635 54.72451264 3019.07054008 194.77874452 54.94666937 3043.46697053 195.56414268 55.16762610 3067.96157576 196.34954084 55.38918283 3092.55435572 197.13493901 55.61073956 3117.24531051 197.92033717 55.83229629 3142.03444002 198.70573533 56.05385303 3166.92174434 199.49113350 56.27540976 3216.99087720 201.06192982 56.71852322 3242.17270581 201.84732799 56.94007995	3			
2780.50584795 186.92476288 52.73050205 2803.92053070 187.71016105 52.95205878 2827.43338821 188.49555921 53.17364552 2851.04442049 189.28095737 53.39517225 2874.75362754 190.06635554 53.61672898 2922.46656692 191.63715186 54.05984245 2946.47029734 192.42255003 54.28139918 2970.57220350 193.20794819 54.50295591 2994.77228444 193.99334635 54.72451264 3019.07054008 194.77874452 54.94666937 3043.466697053 195.56414268 55.16762610 3067.96157576 196.34954084 55.38918283 317.24531051 197.92033717 55.83229629 3142.03444002 198.70573533 56.05385303 3166.92174434 199.49113350 56.27540976 3216.99087720 201.06192982 56.71852322 5 3242.17270581 201.84732799 56.94007995				
2803.92053070 187.71016105 52.95205878 2827.43338821 188.49555921 53.17364552 2851.04442019 189.28095737 53.39517225 2874.75362754 190.06635554 53.61672898 2898.56100937 190.85175370 53.83828572 2922.46656692 191.63715186 54.05984245 2946.47029734 192.42255003 54.28139918 2970.57220350 193.20794819 54.50295591 3019.07054008 194.77874452 54.94606937 3043.46697053 195.56414268 55.16762610 3067.96157576 196.34954084 55.38918283 3092.55435572 197.13493901 55.61073956 3117.24531051 197.9203717 58.3229629 3142.03444002 198.70573533 56.05385303 3166.92174434 199.49113350 56.27540976 3216.99087720 201.06192982 56.71852322 3242.17270581 201.84732799 56.94007995				
$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	90			
2851.04442049 189.28095737 53.39517225 2874.75362754 190.06635554 53.61672898 2898.56100937 190.85175370 53.83828572 2922.46656692 191.63715186 54.05984245 2946.47029734 192.42255003 54.28139918 2970.57220350 193.20794819 54.50295591 2994.77228444 193.99334635 54.72451264 3019.07054008 194.77877452 54.94666937 3067.96157576 196.34954084 55.38918283 3092.555435572 197.13493901 55.61073956 3117.24531051 197.92033717 55.83229629 3142.03444002 198.70573533 56.05385303 3166.92174434 199.49113350 56.27540976 3216.99087720 201.06192982 56.71852322 5 3242.17270581 201.84732799 56.94007995	10			
$\begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$				
2898.56100937 190.85175370 53.83828572 2922.46656692 191.63715186 54.05984245 2946.47029734 192.42255003 54.28139918 2970.57220350 193.20794819 54.50295591 193.99334635 54.72451264 193.99334635 54.72451264 193.99334635 54.72451264 193.99334635 54.72451264 193.99334635 54.72451264 194.767874452 54.94666937 195.56414268 55.16762610 196.34954084 55.38918283 13067.96157576 196.34954084 55.38918283 117.24531051 197.92033717 55.83229629 3142.03444002 198.70573533 56.05385303 3166.92174434 199.49113350 56.27540976 3191.90722341 200.27653166 56.49696645 51.69086729 201.6479282 56.71852322 53242.17270581 201.84732799 56.94007995	W			
2922.46656692 191.63715186 54.05984245 2946.47029734 192.42255003 54.28139918 2970.57220350 193.20794819 54.50295591 2994.77228444 193.99334635 54.72451264 3019.07054008 194.77874452 54.94606937 3067.96157576 196.34954084 55.16762610 3092.55435572 197.13493901 55.61073956 3117.24531051 197.92033717 55.83229629 3142.03444002 198.70573533 56.05385303 3191.90722341 200.27653166 56.49696649 3216.99087720 201.06192982 56.71852322 3242.17270581 201.84732799 56.94007995	ш			53.83828572
2970.57220350 193.20794819 54.50295591 2994.77228444 193.99334635 54.72451264 3019.07054008 194.77874452 54.94606937 3043.466697053 195.56414268 55.16762610 3067.96157576 196.34954084 55.38918283 317.24531051 197.92033717 55.83229629 3142.03444002 198.70573533 56.05385303 3166.92174434 199.49113350 56.27540976 3191.90722341 200.27653166 56.49696649 3216.99087720 201.06192982 56.71852322 5 3242.17270581 201.84732799 56.94007995				54.05984245
2970.57220350 193.20794819 54.50295591 193.9934635 54.72451264 3019.07054008 194.77874452 54.94666937 3043.466697053 195.56414268 55.16762610 3067.96157576 196.34954084 55.38918283 317.24531051 197.192033717 55.83229629 3142.03444002 198.70573533 56.05385303 3166.92174434 199.49113350 56.27540976 3119.90722341 200.27653166 56.49696649 3216.99087720 201.06192982 56.71852322 5 3242.17270581 201.84732799 56.94007995	ж	2946,47029734	192,42255003	54.28139918
3019.07054008 194.77874452 54.94606937 3043.46697053 195.56444268 55.16762610 3067.96157576 196.34954084 55.38918283 3092.55435572 197.13493901 55.61073956 3117.24531051 197.92033717 55.83229629 3142.03444002 198.70573533 56.05385303 3191.90722341 200.27653166 56.49696649 3216.99087720 201.06192982 56.71852322 3242.17270581 201.84732799 56.94007995	0)		193.20794819	54.50295591
5 3043,46697053 195.56414268 55,16762610 3067,96157576 196,34954084 55.38918283 5 3092,55435572 197.13493901 55.61073956 3117,24531051 197,92033717 55.83229629 3142,03444902 198.70573533 56.05385303 3191,9072341 200,27653166 56.49696649 3216,99087720 201,06192982 56.71852322 5 3242,17270581 201.84732799 56.94007995	30	2994.77228444	193.99334635	54.72451264
3067.96157576 196.34954084 55.38918283 3092.55435572 197.13493901 55.61073956 3117.24531051 197.92033717 55.83229629 3142.03444002 198.70573533 56.05385303 3166.92174434 199.49113350 56.27540976 3216.99087720 201.06192982 56.71852322 3242.17270581 201.84732799 56.94007995	101	3019.07054008	194.77874452	
5 3092.55435572 197.13493901 55.61073956 3117.24531051 197.92033717 55.83229629 5 3142.03444002 198.70573533 56.05385303 3166.92174434 199.49113350 56.27540976 5 3191.90722341 200.27653166 56.49696649 3216.99087720 201.06192982 56.71852322 5 3242.17270581 201.84732799 56.94007995	5			
3117.24531051 197.92033717 55.83229629 3142.03444002 198.70573533 56.05385303 3166.92174434 199.49113350 56.27540976 3191.90722341 200.27653166 56.49696649 3216.99087720 201.06192982 56.71852322 5 3242.17270581 201.84732799 56.94007995				
5 3142.03444902 198.70573533 56.05385303 3166.92174434 199.49113350 56.27540976 5 3191.99722341 200.27653166 56.49696649 3216.99087720 201.06192982 56.71852322 5 3242.17270581 201.84732799 56.94007995	5			
3166,92174434 199.49113350 56.27540976 5 3191,90722341 200.27653166 56.49696649 3216,99087720 201.06192982 56.71852322 5 3242,17270581 201.84732799 56.94007995		3117.24531051		
5 3191.90722341 200.27653166 56.49696649 3216.99087720 201.06192982 56.71852322 5 3242.17270581 201.84732799 56.94007995	3			
5 3242.17270581 201.84732799 56.94007995				
5 3242,17270581 201.84732799 56.94007995	9			
3267.43270920 202.63272615 57.16163668	9			
The state of the s	1	3267,43270920	202.63272615	37.16163668

DIA- MÈTRE.	AIRE.	CIRCONFÉRENCE.	Côté d'un carrê équivalent,
64.75	3292.83088742	203.41812431	57.38319341
65.	3318.30724030	204.20352248	57.60475015
.25	3343.88176802	204.98892064	57.82630688
.5	3369.55447036	205.77431880	58.04786361
.75	3395.32534774	206 55971697	58.26942034
66.	3421.19439974	207.34511513	58.49097707
.25	3447.16162652	208.13051329	58.71253380
.5	3473.22702806	208.91591146	58.93409054
67.	3499.39060438 3525.65235549	209.70130962	59.15564727
67.	3552.01228735	210.48670778 211.27210595	59.37720400 59.59876073
1.5	3578.47038197	212.05750411	59.82031746
75	3605.02665737	212.84290227	60.04187419
68.	3631.68110754	213.62860044	60.26343092
.25	3658.43373248	214.41369860	60.48498765
.5	3685.28453219	215.19909676	60.70654438
.75	3712.23350667	215.98449493	60.92810111
69.	3739.28065592	216.76989309	61.14965785
.25	3766.42597994	217.55529125	61.37121458
.5	3793.66947873	218.34068942	61.59277131
.75	3821.01115229	219.12608758	61.81432804
70.	3848.45100564	219.91148574	62.03588478
.25	3875.98902375	220.69688391	62.25744151
.5	3903.62522162	221.48228207	62.47899824
.75	3931.35959426	222.26768023	62.70055197
71.	3959.19214168	223.05307840	62.92211170
.25	3987.12286386	223.83847656	63.14366843
.5	4015.15176082	224.62387472	63.36522516
.75	4043,27883254	225.40927289	63.58678189
.25	4071.50407903	226.19467105	63.80833862
.5	4099.82750030 4128.24909633	226.98006921	64.02989536 64.25145209
.75	4128.24909633	227.76546738 228.55086554	64.47300882
73.	4185.38681274	228.53086554	64.69456555
.25	4214.10293309	230.12166187	64.91612228
.5	4242.91722821	230.90706003	65.13767901
.75	4271.82969810	231.69245819	65.35923574
1	2573102000020	20210020	00100020013

(Suite de la Table.)

院院御出出

DIA- RÉTRE.	AIRE.	CIACONFÉRENCE.	Côté d'un carré équivalent.
74.	4300.84034275	232.47785636	65.58079247
.25	4329.94916219	233.26325452	65.80234920
.5	4359.15615638	234.04865268	66.02390593
.75	4388.46132535	234.83405085	66.24546267
75.	4417.86466909	235.61941901	66.46701910
.25	4447.36618760	236.40484717	66.68857613
.5	4476.96588088	237.19024534	66.91043296
.75	4506.66374893	237.97564350	67.13168960
76.	4536.45979178	238.76104166	67 35324633
.25	4566.35400937	239.54643983	67.57480306
.5	4596.34640174	240.33183799	67.79635979
75	4626.43696897	241.11723615	68.01791652
77.	4656.52571078	241.90263432	68.23947325
.25	4686.91262745	242.68803248	68.46102998
.5	4717.29771890	243.47343064	68.68258671
.75	4747.78098511	244.25882881	68.90111344
78.	4778.36242610	245.04422697	69 12570018
.25	4809.04204185	245.82962513	69.34725691
.5	4839.81983238	246.61502330	69.56881364
.75	4870.79579767	247.40042146	69.79037037
79.	4901.66993776	248.18581962	70.01192710
.25	4932.74225260	248.97121779	70.23348383
.5.	4963.91274221	249.75661595	70.45504056
.75	4995.18140659	250.34201411	70.67659729
80.	5026.54824574	251.32741228	70.89815403
.25	5058.01325966	252.11281044	71.11971076
.5	5089.57641836	252.89820860	71.31126749
81.	5121.23781181	253.68360677	71.56282422
.25	5152.99735004 5184.85506304	254.46900493 255.25440309	71.78138096 72.00593769
.5	5216.81095081	256,03980126	
.75	5248.86501335	256.82579912	72.12749142 72.44965115
82.	5281.01725068	256.82579912	72.44965115
.25	5313.26766276	258.39599575	72.89216461
.5	5345.61624962	258.39399373	73.11372134
.75	5378.06301124	259.16139391	73.33527807
83.	5410.60794764	260.75219024	73.55683480

TABLE CSCELLE

(Suite de la Table.)

DIA- MÉTRE.	AIRE.	CIRCONFÉRENCE.	Côté d'un carré équivalent.
83.25	5143.25105880	261 53758840	73.77839153
.5	5475.99234474	262.32298656	73.99994827
.75	5508.83180544	263.10838473	74.22150500
84.	5541.76944092	263.89378269	74.44306173
.25	5574.80525116	264.67918105	74.66461816
.5	5607.93923618	265.46157922	74.88617519
.75	5641.17139596	266.24997738	75.10773192
85.	5674.50173054	267,03537554	75.32928866
.25	5707.93023987	267.82077371	75.55084539
.5	5741.45692397	268.60617187	75.77240212
.75	5775.08178284	269.39157003	75.99395885
86.	5808.80481648	270.17696820	76.21551558
.25	5842.62602489	270.96236636	76.43707232
.5	5876.54540807	271.74776452	76 65862904
.75	5910.56296602	272.53316269	76.88018578
87.	5944.67869874	273.31856085	77.10174251
.25	5978.89260623	274.10395901	77.32329924
.5	6013.20168849	274.88935718	77.54485597
.75	6047.61491552	275.67475534	77.76641270
88.	6082.12337734	276.46015350	77.98796943
.25	6116.72998392	277.21555167	78.20952616
.5	6151.43476526	278.03091983	78.43103289
.75	6186.23772138	278.81634799	78.65263962
89.	6221.13885226	279.60174616	78.87419635
.25	6256 13815792	280.38714432	79.09575309
.5	6291.23563834	281.17254248	79.31730982
.75	6326.43129354	281.95794065	79.53886655
90.	6361.62512350	282.74333881	79.76042329
.25	6397.11712824	283.52873697	79.98198002
.5	6432.60730774	284.31413514	80.20353673
91.	6468.19566202 6503.88219109	285.099533330	80.42509348
.25		285.88493146	80.64699021
.5	6539,66689491 6575,54977350	286.67032960	80.86820694
.75		287.45572779	81.08976367
92.	6611.53082686	288.24112595	81 31132040
.25	6647.61005499 6683.78745789	289.02652412 289.81192228	81.53287713 81.75443366

(Suite de la Table.)

DIA- MÉTRE.	AIRE.	CIRCONFÉRENCE.	Gôté d'un carré équivalent.
92.5	6720.06303556	290.59732044	81.97599060
.75	6756.43678800	291.38271861	82.19754733
93.	6792.90871521	292.16811677	82.41910406
.25	6829.47881719	292.95351493	82.64066079
.5	6866.14709394	293.73891310	82.86221752
.75	6902.91354546	294.52431126	83.08377425
94.	6939,77817177	295.30970942	83.30533096
.25	6976.74097284	296.09510759	83.52688771
.5	7013.80194367	296.88050579	83.74841444
.75	7050.96109928	297.66590391	83.97000117
95.	7088.21842465	298.45130208	84.19155791
.25	7125.57992480	299.23670024	84.41311464
-5	7163.02759971	300.02209840	84.63467136
.75	7200.57944940	300.80749657	84.83622840
96.	7238.22947380	301,59289473	85.07778484
.25	7275.97767308	302.37829269	85.29934150
.5	7313.82404707	303.16369106	85.52089830
97.75	7351.76677499	303.94908922	85.74245503
	7389.76859584	304.73418738	85.96401176
.25	7427.81131940	305.51988555	86.18556849
.5 .75	7466.95221771	306.30528371	86.40712522
98.75	7504.19129079	307.09068187	86.62868195
	7542.52853864	307.87608004	86.85023869
.25	7581.96396126	308,66147820	87.07179542
.75	7620.49755865	309.44687635	87.29335215
99.73	7658.12933081	310.23227453	87.51490888
.25	7697.85927774	311.01767269	87.73646568
.5	7736.68739944	311.80307085	87.95802234
.75	7775.61369591	312.58846902	88.17957907
100.	7814.63816715	313.37386718	88.40113580
.25	7853.76081315 7893.98163397	314.15926535	88.62269254
.5	7932.30062952	314.94466352 315.73006168	88.84424927
.75	7972.23314494	315.73006168	89.06580600 89.28736273
	1012.20011101	910.9193981	03.20/302/3

COMBINAISONS. m choses que nous désignerons par la lettres a bc... étant données, on peut les combiner entre ella d'après les conventions suivantes:

1º Ou l'on admettra tous les arrangements possibles san rejeter ceux qui se trouveront composés d'une seule lettr répétée plusieurs fois, de telle sorte, par exemple, que ab combinés 2 à 2 donneraient dans ce système

Nous appellerons ce mode permutations avec répétition ou arrangements, et pour exprimer le nombre d'arrange ments qu'on peut faire avec m lettres en les prenant p à p nous emploierons la notation

On aura en général (p ne devant jamais excéder m),

$$[m A p] = mp$$

c'est-à-dire que pour avoir le nombre d'arrangements pos sibles de m lettres prises p à p, il faudra élever le nombr de lettres données à une puissance marquée par le nombr des lettres qui doivent entrer dans chaque arrangement.

Ainsi, 4 lettres prises successivement 1 à 1, 2 à 2, 3 à 3, 6 enfin 4 à 4, donneraient

$$[4 \text{ A 1}] = 4^1 = 4; [4 \text{ A 2}] = 4^2 = 16; [4 \text{ A 3}] = 4^3 = 64; [4 \text{ A 4}] = 4^4 = 256;$$

et la somme s réunie de tous les arrangements possibles d m lettres prises depuis l'arrangement 1 à 1 jusqu'à m à s dera évidemment la somme de la PROGRESSION.

$$s = m + m^2 + m^3 \dots m^{m-1} + m^m = \frac{m(m^m - 1)}{m - 1} = \frac{m^{m+1} - m}{m - 1}$$

cans laquelle le premier terme est m, et le quotient m est le nombre des termes m.

On trouverait de même pour la totalité des signes réellement différents qu'on pourrait écrire avec les 24 lettres de l'alphabet

$$s = \frac{24^{25} - 24}{23} =$$

1, 391, 724, 288, 887, 252, 999, 425, 128, 493, 402, 200.

2º On peut aussi convenir de rejeter des arrangements précédents ceux tels que aa bb cc qui sont formés par la répétition d'une même lettre, de telle sorte que les trois lettres abc, prises deux à deux, par exemple, ne donneraient plus que

Nous appellerons ce mode permutation sans répétition, ou simplement permutation, et pour exprimer le nombre de permutations qu'on peut ainsi former avec m lettres prises $p \nmid p$, nous emploierons la notation $[m \mid p]$.

On a en général,

$$[m P p] = m (m-1) (m-2) \dots \times (m-p+1),$$

le nombre des facteurs devant être égal à p, et p ne devant jamais excéder m.

Ainsi, 6 personnes pourraient être placées dans une diligence de $[6 P 6] = 6 \times 5 \times 4 \times 3 \times 2 \times 1 = 720$ manières différentes, et le nombre des permutations des 7 notes de la gamme musicale est de 5040.

8 personnes pourraient se placer de 40320 manières.

3º On peut enfin, toutes choses restant comme ci-dessus, convenir toutefois de ne prendre qu'une seule des permutations composées des mêmes lettres en rejetant les autres,

ou, ce qui revient au même, considérer, par exemp ba comme une seule combinaison, ainsi que

Suivant ce mode, auquel nous réservons le nom binaison, ces trois lettres abc prises deux à deux neraient plus que abac bc, et trois à trois que a exprimerons que m choses sont combinées p à p ptation [mCp], et nous aurons en général

$$[mCp] = \frac{[mPp]}{[pPp]} = \frac{m(m-1)(m-2)...\times (m-1)}{1\times 2\times 3....\times m}$$

cette expression devant avoir p facteurs.

On parviendra souvent à simplifier les calculs, el quant que

$$[m \ C \ p] = [m \ C \ q]$$
, quand $m = p + q$:
Ainsi $[100 \ C \ 88] = [100 \ C \ 12]$, parce que $100 = 81$

On trouverait que les 90 numéros de la loterie 90 extraits, 4005 ambes, 117480 ternes, 2555190 et 43949268 quines.

 $\frac{m \text{ points dont on connaît les hauteurs absolues}}{2}$, différences de niveau; combinés trois à donneraient $\frac{m (m-1) (m-2)}{1 2 3}$ triangles.

On peut aussi passer du nombre de combinaise lettres prises (p-1) à (p-1) à celui de m prises l'aide de la relation

$$[mCp] = [mC(p-1)] \times \frac{m-p+1}{p}.$$

Enfin, l'on a aussi

$$[(m+1) C p] = [m C p] + [m C (p-1)].$$

Ces relations apprennent à déduire les combine

DROT. b. SUTLET:

5 Baz-

.....

INE THUNGS ما د معاملات الماسية الماسية الماسية

VUILIDE: 7 4%

=i.1-:

CORDL B ! E! . DEL THE III MATTER IS

Cette equation a con-

ومريض والمعاونين والمعاد والمعادة COSINTE r (ne Pour course voyez Alic Gais

cos. = = : - = :

CYLINDRE 10k017 1 944 teur, S sa surlace 1 son tone 5 = 1 - 1 E

v=-1: £

DEGRÉ. (Voyez Arc.)

DIAGONALE du carré dont le côté est

 $1 = \sqrt{2} = 1.41421356237309504880168$

DISTANCE δ d'un point x'y' à une ligne y = ax + b.

$$\delta = \pm \frac{y' - ax' - b}{\sqrt{1 + a^2}}$$

le signe supérieur s'appliquant au cas où tuée entre le point donné et l'axe des absc inférieur pour le cas où le point est donné e l'axe des abcisses.

Distance entre deux points donnés (x

$$\Delta = \sqrt{(x''-x')^2 + (y''-1)^2}$$

EQUATION. On appelle ainsi, dans la i tique, la relation entre les coordonnées x el points d'une droite ou d'une courbe.

Equation d'une droite. a est la tangente de l'angle formé par la droite et l'axe des x_j les axes rectangulaires.

La droite passant par l'origine des axes

$$y = ax$$

ne passant point par l'origine

$$y = ax + b$$

b étant l'ordonnée connue qui correspond à La droite passant par un point dont les «x'et y', et faisant, avec l'axe des abscisses, tangente est a, son équation devient:

$$y-y'=a\ (x-x')$$

si elle passe par deux points donnés (x', y') (x'', y''),

on a
$$y-y'=\frac{y''-y'}{x''-x'}(x-x')$$

ŗ

Equation de la perpendiculaire à la droite dont l'équation est y = a x ou y = a x + b

$$y=-\frac{1}{a}x$$
 ou $y=-\frac{1}{a}x+b$

Cette perpendiculaire passant en outre par un point donné (x', y')

$$y-y'=-\frac{1}{a}(x-x')$$

Equation du cercle. R étant le rayon de ce cercle, x et y les coordonnées d'un point quelconque de sa circonférence,

L'origine des coordonnées étant au centre, on a

$$y^2 + x^2 = R^2$$

L'origine des coordonnées n'étant point au centre, et ce centre ayant pour coordonnées a et b,

$$(x-a)^2 + (y-b)^2 = \mathbb{R}^2$$

L'origine à l'extrémité du diamètre donne

$$y^2 = 2 R x - x^2$$

Equation de l'ellipse. a étant le demi-grand axe et b le demi-petit axe.

L'équation rapportée aux axes et au sommet

$$a^2y^2 = b^2(2ax - x^2)$$

rapportée au centre et aux axes, on a

$$a^2 v^2 + b^2 x^2 = a^2 b^2$$

ô étant la distance d'un point quelconque de la courbe au foyer, ô l'angle que fait la trace de cette distance avec le

Mathématiques appliquées.

١

grand axe, e le rapport de l'excentricité au demi-grand axe s, l'équation polaire est, le pôle étant au foyer,

$$\delta = \frac{a (1 - e^2)}{1 + e \cos \theta}$$

Equation de l'hyperbole. a étant le demi-premier am b le demi-second axe, l'origine étant au sommet,

$$a^2y^2 = b^2 \cdot (2ax + x^2)$$

l'origine étant au centre

$$a^2 y^2 - b^2 x^2 = -a^2 b^2$$

L'équation polaire de l'hyperbole (les mêmes lettres désignant les mêmes choses que pour le cas de l'ellipse) est

$$\delta = \frac{a (e^2 - 1)}{1 + e \cos \theta}$$

Équation de la parabole rapportée au sommet est

$$y^2 = 2 p x$$

p est ici le demi-paramètre, c'est-à-dire la demi-ordonnée passant par le foyer de la courbe, l'équation polaire est

$$\delta = \frac{p}{1 + \cos \theta}$$

δ étant la distance d'un point quelconque de la courbesse foyer pris pour pôle, et θ l'angle que fait δ avec l'axe des s.

ELLIPSE. A étant le petit axe, B le grand axe, S sa surface, on a $S = \frac{1}{4}$, π A B, ou

 $S = AB \times 0,785398163397448309615660845819...$

ELLIPSOIDE. Son volume $V = (axe de révolution)^2$ (fixe) $\times \frac{1}{6} \pi$ ou

 $V = B^2 A \times 0,523598775598298873077107230546...$

ESCOMPTE. C'est en général la remise que fait le crés-

n faveur du paiement anticipé qu'on lui fait d'une e avant l'échéance du paiement. L'escompte se fait à our 100 par an, mois, etc. Si l'on désigne la somme ar a, le nombre (arbitraire, mais communément 160) quel on suppose en général que se fait l'escompte d, ce escompte sur ce nombre i, le temps que le paiement ticipé et qui doit être exprimé en unités ou fractions és de même espèce que le taux de l'escompte, c'est en se et fractions d'années, si l'escompte est fixé à tant 100 par an, et en mois ou fractions de mois si l'escompt fixé à tant pour 100 par mois. Nous appellerons ce t, ce qui reste après l'escompte fait ou ce qui revient i qui fait escompter = r, on a les relations suivantes

$$r = a \left(\frac{d}{d+it}\right) \text{ ou } \frac{100 d}{100+it}$$

$$a = r \left(\frac{a+it}{d}\right) \text{ ou } r \left(1 + \frac{it}{100}\right)$$

$$i = d \left(\frac{a-r}{rt}\right) \text{ ou } \frac{a-r}{rt} \times 100$$

$$t = d \left(\frac{a-r}{ir}\right) \text{ ou } \frac{a-r}{ir} \times 100$$
yez Intérêt.)

POSANTS (Principes du calcul des).

o.
$$a \cdot a \cdot b \cdot b \cdot c = a^3 \cdot b^3 c^3$$
o. $a^{\pm m} = \frac{1}{a^{\pm m}}$
b. $a^m = a^m$

Multiplication.

$$a^{n} \times a^{-n} = a^{n-n}; \ a^{n} \times a^{n} = a^{n} + \frac{p}{q} = a^{\frac{nq+n}{q}}$$

 $a^{n} \times a^{n} = a^{n+n}; \ a^{-n} \times a^{-n} = a^{-n-n};$

Division.

$$\frac{a^{m}}{a^{m}} = a^{m-n} * (si * = m \text{ on } s * a^{n} = 1);$$

$$\frac{a^{-m}}{a^{-n}} = a^{n-m}; \quad \frac{a^{m}}{a^{-n}} = a^{m+n};$$

$$\frac{a^{n}}{a^{n}} = \frac{a^{n}}{a^{n}} - \frac{3}{4} = a^{\frac{m-n}{n}}.$$

Elévation aux pulssances.

$$\left(\frac{p}{a^{2n}}\right)^{n} = a^{\frac{np}{n}} = \sqrt[n]{a^{np}}$$
$$\left(\frac{2}{3} a^{\frac{1}{3}}\right)^{2} = \frac{4}{9} a^{\frac{3}{3}} = \frac{4}{9} \sqrt[3]{a^{2}}$$

Extraction des racines.

$$a^{\frac{p}{a^m}} = a^{\frac{p}{a^m}} = a^{\frac{p}{a^p}}$$

FACTEURS.

Table de facteurs usuels :

désigne la circonférence d'un cercle dont le diamètre est 1.

		LANCETTE SERVER
	: +	-
1	é T	The state of the s
	•	
		The state of the same of the s
	÷+	
1		منهمان المعالمة المعا
	_	
1		Market Brand Comment
1	-	ومعي ومساعل المادات
1	=	مومد السريسيس وفعلان
V 1.77245.0850.0650.06457.511.525.	1 .	والمستنفظ والمستعلق المتعارض ا
V 1.77245085050505060575050505050505050505050505050	1 4	•
V	V. 1	•
1.77245085050505060770000000000000000000000000	V = -	يرادون والمسائد والمورد فيتعلق فليت
1.77245.0850905516077.29219732 Vx. 0.889226924527580130440257312	:V 2	THE REPORT OF THE PARTY OF THE
V x 0.4501581580785539477589999 V x 1.77245385090551607729219792509 1√ x 0.8892269245275801304802573197 2√ x 3.544907701811439		
V x 0.88922692545275801304802573253	•	
V x 0.88922692545275801304802573253	L 2	(Aboliosing Sidal Arthury
マイ・・・ 0.8892269214527580136440257 (1) (1) (1) (1) (1) (1) (1) (1) (1) (1)	ν π	1.772453850905516077-99-19-
V π 3.544907701811Ω20	→ ×	0.8892692:452.580136464
	}V π	3.544907701R11Am

$$\begin{array}{c} \sqrt{\frac{\pi}{2}} & 1.253314137315500251207882642402 \\ \sqrt{\frac{2}{\pi}} & 0.797884560802865355879892119868 \\ \sqrt{\frac{1}{\pi}} & 0.564189583547756286948079451560 \\ 2\sqrt{\frac{1}{\pi}} & 1.128379167095512573896158903120 \\ \frac{1}{3}\sqrt{\frac{1}{\pi}} & 0.282094791773878143474039725780 \\ \pi^2 & 9.869604401089358618834490999876 \\ \frac{1}{\pi^2} & 0.101321183642337771443879463209 \\ \frac{1}{6\pi^2} & 0.050660591821168885721939731604 \\ \frac{1}{6\pi^2} & 0.016886863940389628573979910534 \\ 2\sqrt{\frac{1}{\pi}} & 1.128379167095512573896158903120 \\ \frac{1}{3}\sqrt{\frac{1}{\pi}} & 0.094031597257959381158013241926 \\ \frac{1}{3}\sqrt{\frac{1}{\pi}} & 0.070523697943469535868509931445 \\ \frac{1}{6\pi} & 0.053051647697298445256294587790 \\ \frac{360}{\pi} & 114.591559026154641753596309628200 \\ \frac{2}{3}\pi & 2.094395102393195492308428922186 \\ \frac{\pi}{24} & 0.130899693899574718269276807636 \\ \frac{6}{\pi} & 1.909859317102744029226605160470 \\ \frac{3}{\sqrt[3]{6}} & 1.2407009819, etc. \\ \end{array}$$

- . 59.217626406536151713006945999256
- . 3.89777707, etc.
- . . 113.097335529232556584655161798602
- . . 4.83597586204, etc.
- . . 0.221556731363189503412270935418
- . . 0.159154943091895335768883763372
- . . 0.805995977007. etc.

tBOLE. (Voyez Equation.)

ÉT. Soit a la somme qu'on place à intérêt, nbre de périodes (jour, mois, semestre, année) peulel la somme a porté intérêt. Nous supposerons lei résente un nombre d'années.

eur que 1 franc a acquise au bout d'une année, de le taux de l'intérêt annuel étant, par exemple,

% 6 % 7 % . . . 10 % ou 0.1 les valeurs de
 1.06 1.07 . . . 1.10 il en résulte que era évidemment l'intérêt annuel.

core i l'intérêt total de la somme a-après t années. 18é, il y a plusieurs cas à considérer :

l'on retire, à la fin de chaque période, l'intérêt de al, et alors on doit toucher à la fin d'une période

$$i = a (f - 1);$$

l'on convient de laisser dans les mains de l'emprunapital pendant t périodes avec la condition que les échus à la fin de chacune d'elles ne s'ajouteront pas ipal a pour porter intérêt; on dit alors qu'on place s simples, et au bout de t périodes ou années, on ler en intérêts seulement

$$i = a (f - 1) t$$

et si l'on retire des mains de l'emprunteur capital et int on a à recevoir une somme totale V

$$V = a + a (f-1) t = a \{1 + (f-1) t\}$$

3° Ou bien, enfin, l'on convient que les intérêts que prêteur ne touche pas à la fin de chaque période s'airont au principal et porteront intérêts de même que ce cipal; on dit alors que l'intérêt est composé, et que la ction qui se présente d'abord est de chercher quelle valle principal a a acquise au bout de t années, par l'accilei que (Aide-mémoire des ingénieurs, page 1002), le prin a acquis, au bout de t années, une valeur

$$S = a f \dots \dots$$

valeur que l'on calculera toujours facilement par les les thmes, si on ne la trouvait pas dans la table suivante calc dans l'hypothèse a=1000 fr. (f-1) étant $0.02\,0.03\,$ 0.05 ou, enfin, 0.06 et t s'étendant de 1 à 50 années.

1							
2 1040.40 1060.90 1081.60 1102.50 1123.60 3 1061.21 1092.73 1124.86 1157.63 1191.02 4 1082.43 1125.51 1169.86 1215.51 1262.48 5 1104.08 1159.27 1216.65 1276.28 1338.23 6 1126.16 1194.05 1265.32 1340.10 1118.52 7 1148.69 1229.87 1315.93 1407.10 1503.63 8 1171.66 1266.77 1368.57 1477.46 1593.85 9 1195.09 1344.77 1423.31 1551.33 1689.48 10 1218.99 1343.92 1480.24 1628.89 1790.85 11 1243.37 1384.23 1539.45 1710.34 1898.30 12 1668.24 1425.76 1601.03 1795.86 2012.20 13 1293.61 1468.53 1665.07 1885.65 2132.93 14 1319.48 1512.59		annèes.	2 p. %.	3 p. %.	4 p. %.	5 p. %.	6 p. º/o.
2 1040.40 1060.90 1081.60 1102.50 1123.60 1 1061.21 1092.73 1124.86 1157.63 1191.02 4 1082.43 1125.51 1169.86 1215.51 1262.48 1104.08 1159.27 1216.65 1276.28 1338.23 6 1126.16 1194.05 1265.32 1340.10 1418.52 7 1148.69 1229.87 1315.93 1407.10 1503.63 8 1171.66 1266.77 1368.57 1477.46 1593.85 9 1195.09 1304.77 1423.31 1551.33 1689.48 10 1218.99 1343.92 1480.24 1628.89 1790.85 11 1243.37 1384.23 1539.45 1710.34 1898.30 12 1268.24 1425.76 1601.03 1795.86 2012.20 13 1293.61 1468.53 1665.07 1885.65 2132.93 14 1319.48 1512.59 1731.68 1979.93 2260.90 15 1345.87 1557.97 1800.94 2078.93 2396.56 16 1372.79 1601.71 1872.98 2182.87 2540.35 17 1400.24 1652.85 1947.90 2292.02 2692.77 1400.24 1652.85 1947.90 2292.02 2692.77 18 1428.25 1702.43 2025.82 2406.62 2854.34 19 1456.81 1753.51 2106.85 2526.95 3025.60 20 1485.95 1806.11 2191.12 2653.30 3207.14 21 1515.67 1880.29 2278.77 3785.96 3399.56 22 1545.98 1916.10 2369.92 2925.26 3603.54 22 1545.98 1916.10 2369.92 2925.26 3603.54 22 1545.98 1291.02 2369.70 1973.59 2464.72 3071.52 3819.75 24 1608.44 2032.79 2563.30 3225.10 4488.93 25 1640.61 2093.78 2665.84 3386.35 4291.87 27 1706.89 2221.29 2883.37 3733.46 4822.35 1741.02 2287.93 2998.70 3920.13 5111.69 1775.84 2366.57 3118.65 4116.14 5418.93 30 1811.36 2427.26 3243.40 4321.94 5743.49 31 1847.59 2500.08 3373.13 4538.04 6088.10 32 1844.54 2575.08 3508.06 4764.94 6153.39 31 1999.89 2803.86 3946.09 5516.02 7686.09 36 2039.89 2898.28 4103.93 5791.82 8147.25 37 2080.69 2985.23 4268.09 6081.41 8636.09 36 2039.89 2898.28 4103.93 5791.82 8147.25 39 2164.74 3167.03 4616.37 6704.75 9703.51		1		1030	1040	1050	1060
3 1061.21 1092.73 1124.86 1157.63 1191.02 4 11082.43 1125.51 1169.86 1215.62.48 126.65 1276.28 1338.23 5 1104.08 1159.27 1216.65 1276.28 1338.23 7 1148.69 1229.87 1315.93 1407.10 1503.63 8 1171.66 1266.77 1368.57 1477.46 1593.85 9 1195.09 1304.77 1423.31 1551.33 1689.48 10 1218.99 1343.92 1480.24 1628.89 1790.85 11 1243.37 1384.23 1539.45 1710.34 1898.30 12 1268.24 1425.76 1601.03 1795.86 2012.20 13 1293.61 1468.53 1665.07 1885.65 2132.93 14 1319.48 1512.59 1731.68 1979.93 2260.90 15 1345.87 1557.97 1800.94 2078.93 2250.35 2510.35		2	1040.40	1060.90	1081.60	1102.50	
4 1082.43 1125.51 1169.86 1215.51 1262.48 5 1104.08 1159.27 1216.65 1276.28 1338.23 6 1126.16 1194.05 1265.32 1340.10 1418.52 7 1148.69 1229.87 1315.93 1407.10 1503.63 8 1171.66 1266.77 1368.57 1477.46 1593.85 9 1195.09 1304.77 1423.31 1551.33 1689.48 10 1218.99 1343.92 1480.24 1628.89 1790.85 11 1243.37 1384.23 1539.45 1710.34 1898.30 12 1268.24 1425.76 1601.03 1795.86 2012.20 13 193.61 1468.53 1665.07 1885.65 2132.93 14 1319.48 1512.59 1731.68 1979.93 2260.90 15 1345.87 1557.97 1800.94 2078.93 2396.56 20 1485.95 1806.11	ч	3	1061.21	1092.73	1124.86		
5 1104.08 1159.27 1216.65 1276.28 1338.23 6 1126.16 1194.05 1265.32 1340.10 1118.52 7 1148.69 1229.87 1315.93 1407.10 1503.63 8 1171.66 1266.77 1368.57 1477.46 1593.85 9 1195.09 1304.77 1423.31 1551.33 1689.48 10 1218.99 1343.92 1480.24 1628.89 1790.85 11 1243.37 1384.23 1539.45 1710.34 1898.30 12 1268.24 1425.76 1601.03 1795.86 2012.20 13 1393.61 1468.53 1665.07 1885.65 2132.93 14 1319.48 1512.59 1731.68 1979.93 2260.90 15 1345.87 1557.97 1800.94 2078.93 236.56 16 1372.79 1604.71 1872.98 2182.87 2240.35 19 1456.81 1753.51	П	4	1082.43	1125.51			
6 1126.16 1194.05 1265.32 1340.10 1118.52 7 1148.69 1229.87 1315.93 1407.10 1503.63 8 1171.66 1266.77 1368.57 1477.46 1593.85 9 1195.09 1304.77 1423.31 1551.33 1689.48 10 1218.99 1343.92 1480.24 1628.89 1790.85 11 1243.37 1384.23 1539.45 1710.34 1898.30 12 168.24 1425.76 1601.03 1795.86 2012.20 13 1293.61 1468.53 1665.07 1885.65 2132.93 14 1319.48 1512.59 1731.68 1979.93 2260.90 15 1345.87 1557.97 1800.94 2078.93 2360.90 15 1345.87 1557.97 1800.94 2078.93 2260.90 16 1372.79 1604.71 1872.98 2182.87 2540.35 20 1485.95 1806.11		5	1104.08	1159.27			
7 1148.69 1229.87 1315.93 1407.10 1503.63 1171.66 1266.77 1368.57 1477.46 1593.85 10 1218.99 1343.92 1480.24 1628.89 1790.85 11 1243.37 1384.23 1539.45 1710.34 1898.30 12 1268.24 1425.76 1601.03 1795.86 2012.20 133 1293.61 1468.53 1665.07 1885.65 2132.93 14 1319.48 1512.59 1731.68 1979.93 2260.90 15 1345.87 1557.97 1800.94 2078.93 2396.56 16 1372.79 1604.71 1872.98 2182.87 2510.35 17 1400.24 1652.85 1947.90 2292.02 2692.77 18 1428.25 1702.43 2025.82 2406.62 2854.34 19 1456.81 1753.51 2106.85 2526.95 3025.60 20 1485.95 1806.11 191.12 2653.30 3207.14 21 1515.67 1860.29 2278.77 3785.96 3399.56 22 1545.98 1916.10 2369.92 2925.26 3603.54 23 1576.90 1973.59 2464.72 3071.52 3819.75 24 1608.44 2032.79 2563.30 3225.10 4048.93 25 1640.61 2093.78 2665.84 3386.35 4291.87 27 1706.89 2221.29 2883.37 3733.46 4822.35 1741.02 2287.93 2998.70 320.13 5111.69 2427.26 1844.54 2356.57 3118.65 4116.14 5418.39 31 1847.59 2500.08 37373.13 4538.04 6681.0 32 1884.54 2575.08 3508.06 4764.94 6453.39 36 1999.89 2803.86 3946.09 5516.02 7686.09 36 2039.89 2898.28 4103.93 5791.82 8147.25 37 2080.69 2985.23 4268.09 6081.41 8636.09 36 2039.89 2898.28 4103.93 5791.82 8147.25 39 2164.74 3167.03 4616.37 6704.75 9703.51	1		1126.16	1194.05			
8 1171.66 1266.77 1368.57 1477.46 1593.85 9 1195.09 1304.77 1423.31 1551.33 1689.48 10 1218.99 1343.92 1480.24 1628.89 1790.85 11 1243.37 1384.23 1539.45 1710.34 1898.30 12 1268.24 1425.76 1601.03 1795.86 2012.20 13 1293.61 1468.53 1665.07 1885.65 2132.93 14 1319.48 1512.59 1731.68 1979.93 2260.90 15 1345.87 1557.97 1800.94 2078.93 2396.56 16 1372.79 1604.71 1872.98 2182.87 2540.35 17 1400.24 1663.85 1947.90 2292.02 2692.77 18 1428.25 1702.43 2025.82 2406.62 2854.34 19 1456.81 1753.51 2106.85 2526.95 3025.60 20 1485.95 1806.11	4	7	1148.69	1229.87			
9 1195.09 1304.77 1423.31 1551.33 1689.48 10 1218.99 1343.92 1480.24 1628.89 1790.85 11 1243.37 1384.23 1539.45 1710.34 1898.30 12 1268.24 1425.76 1601.03 1795.86 2012.20 13 139.48 1512.59 1731.68 1979.93 2260.90 14 1319.48 1512.59 1731.68 1979.93 2260.90 15 1345.87 1557.97 1800.94 2078.93 2396.56 16 1372.79 1604.71 1872.98 1282.87 2540.35 17 1400.24 1652.85 1947.90 2292.02 2692.77 18 1428.25 1702.43 2025.82 2406.62 2854.34 19 1456.81 1753.51 2106.85 2526.95 3025.60 20 1485.95 1806.11 2191.12 2653.30 32071.14 21 1515.67 1860.29 <th></th> <th>8</th> <th>1171.66</th> <th>1266.77</th> <th></th> <th></th> <th></th>		8	1171.66	1266.77			
10 1218.99 1343.92 1480.24 1628.89 1790.85 11 1243.37 1384.23 1539.45 1710.34 1898.30 12 1268.24 1425.76 1601.03 1795.86 2012.20 13 1293.61 1468.53 1665.07 1885.65 2132.93 14 1319.48 1512.59 1731.68 1979.93 2260.90 15 1345.87 1557.97 1601.71 1872.98 2182.87 2540.35 16 1372.79 1601.71 1872.98 2182.87 2540.35 17 1400.24 1652.85 1947.90 2292.02 22692.77 18 1428.25 1702.43 2025.82 2406.62 2854.34 19 1456.81 1753.51 2106.85 2526.95 3025.60 20 1485.95 1806.11 2191.12 2653.30 3097.14 21 1515.67 1860.29 2278.77 3785.96 3399.56 22 1545.98 </th <th></th> <th>) Š</th> <th>1195.09</th> <th>1304.77</th> <th></th> <th></th> <th>1689 48</th>) Š	1195.09	1304.77			1689 48
11 1243.37 1384.23 1539.45 1710.34 1898.30 12 1268.24 1425.76 1601.03 1795.86 2012.20 13 1293.61 1468.53 1665.07 1885.65 2132.93 14 1319.48 1512.59 1731.68 1979.93 2260.90 15 1345.87 1557.97 1800.94 2078.93 2396.56 16 1372.79 1601.71 1872.98 2182.87 2540.35 17 1400.24 1652.85 1947.90 2292.02 2692.77 18 1428.25 1702.43 2025.82 2406.62 2854.34 19 1456.81 1753.51 2106.85 2526.95 3025.60 20 1485.95 1806.12 2191.12 2653.30 3207.14 21 1515.67 1860.29 2278.77 3785.96 3399.56 22 1545.98 1916.10 2369.92 2925.26 3603.54 23 1576.90 1973.59 <th></th> <th>10</th> <th>1218.99</th> <th></th> <th></th> <th></th> <th>1790.85</th>		10	1218.99				1790.85
12 1268.24 1425.76 1601.03 1795.86 2012.20 13 1293.61 1468.53 1665.07 1885.65 2132.93 14 1319.48 1512.59 1731.68 1979.93 2260.90 15 1345.87 1557.97 1800.94 2078.93 2396.56 16 1372.79 1604.71 1872.98 2182.87 2540.35 17 1400.24 1652.85 1947.90 2292.02 2692.77 18 1428.25 1702.43 2025.82 2406.62 2854.34 19 1456.81 1753.51 2106.85 2526.95 3025.60 20 1485.95 1806.11 2191.12 2653.30 3207.14 21 1515.67 1860.29 2278.77 3785.96 3399.56 22 1545.98 1916.10 2369.92 2925.26 3603.54 23 1576.90 1973.59 2464.72 3071.52 3819.75 24 1608.44 2032.79 2563.30 3225.10 4048.93 25 1640.61 <t< th=""><th></th><th>11</th><th>1243.37</th><th></th><th></th><th></th><th></th></t<>		11	1243.37				
13 1293.61 1468.53 1665.07 1885.65 2132.93 14 1319.48 1512.59 1731.68 1979.93 2260.90 15 1345.87 1557.97 16014.71 1872.98 2182.87 2260.90 16 1372.79 16014.71 1872.98 2182.87 2540.35 17 1400.24 1652.85 1947.90 2292.02 2692.77 18 1428.25 1702.43 2025.82 2406.62 2854.34 19 1456.81 1753.51 2106.85 2526.95 3025.60 20 1485.95 1806.11 2191.12 2653.30 3207.14 21 1515.67 1860.29 2278.77 3785.96 3399.56 22 1545.98 1916.10 2369.22 2925.26 3603.54 24 1608.44 2032.79 2563.30 3225.10 4/48.93 25 1640.61 2093.78 2665.84 3386.35 4291.87 27 1706.89<		12	1268.24				
14 1319.48 1512.59 1731.68 1979.93 2260.90 15 1345.87 1557.97 1800.94 2078.93 2396.56 16 1372.79 1601.71 1872.98 2182.87 2540.35 17 1400.24 1652.85 1947.90 2292.02 2692.77 18 1456.81 1753.51 200.82 2406.62 2854.34 19 1456.81 1753.51 2106.85 2526.93 3025.60 20 1485.95 1806.11 2191.12 2653.30 307.14 21 1515.67 1860.29 2278.77 3785.96 3399.56 22 1545.98 1916.10 2369.92 2925.26 3603.54 23 1576.90 1973.59 2464.72 3071.52 3819.75 24 1608.44 2032.79 2563.30 3225.10 4048.93 25 1640.61 2093.78 2665.84 3386.35 4291.87 26 1673.42 21.29	1	13	1293.61	1468.53			
15 1345.87 1557.97 1800.94 2078.93 2396.56 16 1372.79 1604.71 1872.98 2182.87 2540.35 17 1400.24 1652.85 1947.90 2292.02 2692.77 18 1428.25 1702.43 2025.82 2406.62 22854.34 19 1456.81 1753.51 2106.85 2526.95 3025.60 20 1485.95 1806.11 2191.12 2653.30 3207.14 21 1515.67 1860.29 2278.77 3785.96 3399.56 22 1545.98 1916.10 2369.92 2925.26 3603.54 23 1576.90 1973.59 2464.72 3071.52 3819.75 24 1608.44 2032.79 2263.30 3225.10 4048.93 25 1640.61 2093.78 2665.84 3386.35 4291.87 26 1673.42 22156.59 2772.47 3555.67 4549.38 27 1706.89 2221.29<		14	1319. 4 8	1512.59			
16 1372.79 1634.71 1872.98 2182.87 2540.35 17 1400.24 1652.85 1947.90 2292.02 2692.77 18 1428.25 1702.43 2025.82 2406.62 2854.34 19 1456.81 1753.51 2106.85 2526.95 3025.60 20 1485.95 1806.11 2191.12 2653.30 3207.14 21 1515.67 1860.29 2278.77 3785.96 3399.56 22 1545.98 1916.10 2369.92 2925.26 3603.54 23 1576.90 1973.59 2464.72 3071.52 3819.75 24 1608.44 2032.79 2563.30 3225.10 4048.93 25 1640.61 2093.78 2665.84 3386.35 4291.87 26 1673.42 2156.59 2772.47 355.67 4549.38 27 1706.89 2221.29 2883.37 3733.46 4822.35 30 1811.36 2427.26 <th>:</th> <th>15</th> <th>1345.87</th> <th>1557.97</th> <th></th> <th></th> <th></th>	:	15	1345.87	1557.97			
17 1400,24 1652.85 1947.90 2292.02 2092.77 18 1428.25 1702.43 2025.82 2406.62 2854.34 19 1456.81 1753.51 2106.85 2526.95 3025.60 20 1485.95 1806.11 2191.12 2653.30 3207.14 21 1515.67 1860.29 2278.77 3785.96 3399.56 22 1545.98 1916.10 2369.92 2925.26 3603.54 23 1576.90 1973.59 2464.72 3071.52 3819.75 24 1608.44 2032.79 2563.30 3225.10 4/48.93 25 1640.61 2093.78 2665.84 3386.35 4291.87 26 1673.42 2156.59 2772.47 3555.67 4549.88 27 1706.89 2221.29 2883.37 3733.46 4822.35 28 1741.02 2287.93 2998.70 3920.13 5111.69 29 175.84 2356.57 <th></th> <th>16</th> <th>1372.79</th> <th>1604.71</th> <th></th> <th></th> <th></th>		16	1372.79	1604.71			
18 1428.25 1702.43 2025.82 2406.62 2854.34 19 1456.81 1753.51 2106.85 2526.95 3025.60 20 1485.95 1806.11 2191.12 2653.30 3207.14 21 1515.67 1860.29 2278.77 3785.96 3399.56 22 1545.98 1916.10 2369.92 2925.26 3603.54 23 1576.90 1973.59 2464.72 3071.52 3819.75 24 1608.44 2032.79 2563.30 3225.10 4048.93 25 1640.61 2093.78 2665.84 3386.35 4291.87 26 1673.42 2156.59 2772.47 355.67 4549.38 27 1706.89 2221.29 2883.37 3733.46 4822.35 28 1741.02 2287.93 2998.70 3920.13 5111.69 30 1811.36 2427.26 3243.40 4321.94 5743.49 31 1847.59 250.08		17	1400.24	1652.85			
19 1456.81 1753.51 2106.85 2526.95 3025.60 20 1485.95 1806.11 2191.12 2653.30 3207.14 21 1515.67 1860.29 2278.77 3785.96 3329.16 22 1545.98 1916.10 2369.92 2925.26 3603.54 23 1576.90 1973.59 2464.72 3071.52 3819.75 24 1608.44 2032.79 2563.30 3225.10 4048.93 25 1640.61 2093.78 2665.84 3386.35 4291.87 26 1673.42 2156.59 2772.47 3555.67 4649.38 27 1706.89 2221.29 2883.37 3733.46 4822.35 28 1741.02 2287.93 2998.70 3920.13 5111.69 29 175.84 2356.57 3118.65 416.14 5418.39 30 1811.36 2427.26 3243.40 4321.94 5743.49 31 1847.59 2500.08 3373.13 4538.04 6088.10 32 1844.54	- 1	18	1428.25	1702.43	2025.82		
20 1485.95 1806.11 2191.12 2653.30 3207.14 21 1515.67 1860.29 2278.77 3785.96 3399.56 22 1545.98 1916.10 2369.92 2925.26 3603.54 23 1576.90 1973.59 2464.72 3071.52 3819.75 24 1608.44 2032.79 2563.30 3225.10 4048.93 25 1640.61 2093.78 2665.84 3386.35 4291.87 26 1673.42 2156.59 2772.47 355.67 4549.38 27 1706.89 2221.29 2883.37 3733.46 4822.35 28 1741.02 2287.93 2998.70 3920.13 5111.69 29 1775.84 2356.57 3118.65 4116.14 5418.39 30 1811.36 2427.26 2343.40 4321.94 5743.49 31 1847.59 2500.08 3373.13 4538.04 6088.10 32 1884.54 2575.08 <th></th> <th>19</th> <th>1456.81</th> <th>1753.51</th> <th></th> <th></th> <th></th>		19	1456.81	1753.51			
21 1515.67 1860.29 2278.77 3785.96 3399.56 22 1545.98 1916.10 2369.92 2925.26 3603.54 23 1576.90 1973.59 2464.72 3071.52 3819.75 24 1608.44 2032.79 2563.30 3225.10 4048.93 25 1640.61 2093.78 2665.84 3386.35 4291.87 26 1673.42 2156.59 2772.47 3555.67 4549.38 27 1706.89 2221.29 2883.37 3733.46 4822.35 28 1741.02 2287.93 2998.70 3920.13 5111.69 29 1775.84 2356.57 3118.65 4116.14 5418.39 30 1811.36 2427.26 3243.40 4321.94 5743.49 31 1847.59 2500.08 3373.13 4538.04 6088.10 32 1884.54 2575.08 360.06 4764.94 6453.39 34 1960.68 2731.91 <th></th> <th>20</th> <th>1485.95</th> <th>1806.11</th> <th></th> <th></th> <th></th>		20	1485.95	1806.11			
22 1545.98 1916.10 2369.92 2925.26 3603.54 23 1576.90 1973.59 2464.72 3071.52 3819.75 24 1608.44 2032.79 2563.30 3225.10 4448.93 25 1640.61 2093.78 2665.84 3386.35 4291.87 26 1673.42 2156.59 2772.47 3555.67 4549.38 27 1706.89 2221.29 2883.37 3733.46 4822.35 28 1741.02 2287.93 2998.70 3920.13 5111.69 29 1775.84 2356.57 3118.65 4116.14 5418.39 30 1811.36 2427.26 3243.40 4321.94 5743.49 31 1847.59 250.08 3508.06 4764.94 6453.39 32 1884.54 2575.08 3508.06 4764.94 6453.39 34 1960.68 2731.91 3794.32 5253.35 7251.03 35 1999.89 2803.86 <th></th> <th></th> <th>1515.67</th> <th>1860.29</th> <th>2278.77</th> <th></th> <th></th>			1515.67	1860.29	2278.77		
23 1576.90 1973.59 2464.72 3071.52 3819.75 24 1608.44 2032.79 2563.30 3225.10 4048.93 25 1640.61 2093.78 2665.84 3386.35 4291.87 26 1673.42 2156.59 2772.47 3555.67 4649.38 27 1706.89 2221.29 2883.37 3733.46 4822.35 28 1741.02 2287.93 2998.70 3920.13 5111.69 29 1775.84 2356.57 3118.65 416.14 5418.39 30 1811.36 2427.26 3243.40 4321.94 5743.49 31 1847.59 2500.08 373.13 4538.04 6088.10 32 1884.54 2575.08 3508.06 4764.94 6453.39 34 1960.68 2731.91 3794.32 25253.35 7251.03 35 1999.89 2803.86 3946.09 5516.02 7686.09 36 2039.89 2898.23 <th></th> <th></th> <th>1545.98</th> <th>1916.10</th> <th>2369.92</th> <th></th> <th></th>			1545.98	1916.10	2369.92		
24 1608.44 2032.79 2563.30 3225.10 4048.93 25 1640.61 2093.78 2665.84 3386.35 4291.87 26 1673.42 2156.59 2772.47 3555.67 4549.38 27 1706.89 2221.29 2883.37 3733.46 4822.35 28 1741.02 2287.93 2998.70 3920.13 5111.69 29 1775.84 2356.57 318.65 4116.14 5418.39 30 1811.36 2427.26 3243.40 4321.94 5743.49 31 1847.59 2500.08 3373.13 4538.04 6088.10 32 1884.54 2575.08 3508.06 4764.94 6453.39 33 1922.23 2652.34 3648.38 5003.19 6840.59 34 1960.68 2731.91 3794.32 5253.35 7251.03 35 1999.89 2898.28 4103.93 5791.82 8147.25 37 2080.69 2985.23 <th>1</th> <th></th> <th>1576.90</th> <th>1973.59</th> <th>2464.72</th> <th>3071.52</th> <th></th>	1		1576.90	1973.59	2464.72	3071.52	
25 1640.61 2093.78 2665.84 3386.35 4291.87 26 1673.42 2156.59 2772.47 3555.67 4549.87 27 1706.89 2221.29 2883.37 3733.46 4822.35 28 1741.02 2287.93 2998.70 3920.13 5111.69 30 1811.36 2427.26 3243.40 4321.94 5743.49 31 1847.59 2500.08 3373.13 4538.04 6088.10 32 1884.54 2575.08 3508.06 4764.94 6153.39 33 1922.23 2652.34 3618.38 5003.19 6840.59 34 1960.68 2731.91 3794.32 5253.35 7251.03 35 1999.89 2803.86 3946.09 5516.02 7686.09 36 2039.89 2898.28 4103.93 5791.82 8147.25 37 2080.69 2985.23 4268.09 6081.41 8636.09 38 2122.30 3074.78 <th></th> <th>24</th> <th>1608.44</th> <th></th> <th>2563.30</th> <th>3225.10</th> <th>4048.93</th>		24	1608.44		2563.30	3225.10	4048.93
26 1673.42 2156.59 2772.47 3555.67 4549.38 27 1706.89 2221.29 2883.37 3733.46 4822.35 28 1741.02 2287.93 2998.70 3920.13 5111.69 29 1775.84 2356.57 3118.65 4116.14 5418.39 30 1811.36 2427.26 3243.40 4321.94 5743.49 31 184.75.9 2500.08 3373.13 4538.04 6088.10 32 184.54 2575.08 3508.06 5003.19 6840.59 34 1960.68 2731.91 3794.32 25253.35 7251.03 35 1999.89 2803.86 3946.09 5516.02 7686.09 36 2039.89 2898.28 4103.93 5791.82 8147.25 37 2080.69 2985.23 2468.09 6081.41 8636.09 38 2122.30 3074.78 4438.81 6385.48 9154.25 39 2164.74 3167.03 </th <th>1</th> <th>25</th> <th>1640.61</th> <th>2093.78</th> <th>2665.84</th> <th>3386.35</th> <th>4291.87</th>	1	25	1640.61	2093.78	2665.84	3386.35	4291.87
28 1741.02 2287.93 2998.70 3920.13 5111.69 29 1775.84 2356.57 3118.65 4116.14 5418.39 30 1811.36 2427.26 3243.40 4321.94 5743.49 31 1847.59 2500.08 3373.13 4538.04 6088.10 32 1884.54 2575.08 3508.06 4764.94 6453.39 33 1922.23 2652.34 3618.38 5003.19 6840.59 34 1960.68 2731.91 3794.32 5253.35 7251.03 35 1999.89 2803.86 3946.09 5516.02 7686.09 36 2039.89 2898.28 4103.93 5791.82 8147.25 37 2080.69 2985.23 4268.09 6081.41 8036.09 38 2122.30 3074.78 4438.81 6385.48 915.42.5 39 2164.74 3167.03 4616.37 6704.75 9703.51			1673.42	2156.59	2772.47	3555.67	
28 1741.02 2287.93 2998.70 3920.13 5111.69 29 1775.84 2356.57 318.65 4116.14 5418.39 30 1811.36 2427.26 2343.40 4321.94 5743.49 31 1847.59 2500.08 3373.13 4538.04 6088.10 32 1884.54 2575.08 3508.06 4764.94 6453.39 33 1922.23 2652.34 3618.38 5003.19 6840.59 34 1960.68 2731.91 3794.32 5253.35 7251.03 35 1999.89 2803.86 3946.09 5516.02 7686.09 36 2039.89 2898.28 4103.93 5791.82 8147.25 37 2080.69 2985.23 4268.09 6081.41 8636.09 38 2122.30 3074.78 4438.81 6385.48 915.42.5 39 2164.74 3167.03 4616.37 6704.75 9703.51		27	1706.89	2221.29	2883.37	3733.46	4822.35
30	ı				2998.70	3920.13	5111.69
30 1811.36 2427.26 3243.40 4321.94 5743.49 31 1847.59 2500.08 3373.13 4538.04 6088.10 32 1884.54 2575.08 3508.06 4764.94 6453.39 33 1922.23 2652.34 3618.38 5003.19 6840.59 34 1960.68 2731.91 3794.32 5253.35 7251.03 35 1999.89 2803.86 3946.09 5516.02 7686.09 36 2039.89 2898.28 4103.93 5791.82 8147.25 37 2080.69 2985.23 4268.09 6081.41 8636.09 38 2122.30 3074.78 4438.81 6385.48 9154.25 39 2164.74 3167.03 4616.37 6704.75 9703.51				2356.57	3118.65	4116.14	5418.39
31 1847.59 2500.08 3373.13 4538.04 6088.10 32 1845.54 2575.08 3508.06 4764.94 6453.39 34 1922.23 2652.34 3618.38 5003.19 6840.59 34 1960.68 2731.91 3794.32 25253.35 7251.03 35 1999.89 2803.86 3946.09 5516.02 7686.09 36 2039.89 2898.28 4103.93 5791.82 8147.25 37 2080.69 2985.23 4268.09 6081.41 8636.09 38 2122.30 3074.78 4438.81 6385.48 9154.25 39 2164.74 3167.03 4616.37 6704.75 9703.51	1			2427.26	3243.40	4321.94	5743.49
33 1922.23 2652.34 3618.38 5003.19 6840.59 34 1960.68 2731.91 3794.32 5253.35 7251.03 35 1999.89 2803.86 3946.09 5516.02 7686.09 36 2039.89 2898.28 4103.93 5791.82 8147.25 37 2080.69 2985.23 4268.09 6081.41 8636.09 38 2122.30 3074.78 4438.81 6385.48 9154.25 39 2164.74 3167.03 4616.37 6704.75 9703.51				2500.08	3373.13	4538.04	6088.10
34 1960.68 2731.91 3794.32 5253.35 7251.03 35 1999.89 2803.86 3946.09 5516.02 7686.09 36 2039.89 2898.28 4103.93 5791.82 8147.25 37 2080.69 2985.23 4268.09 6081.41 8636.09 38 2122.30 3074.78 4438.81 6385.48 9154.25 39 2164.74 3167.03 4616.37 6704.75 9703.51	ı					4764.94	6453.39
35 1999.89 2803.86 3946.09 5516.02 7686.09 36 2039.89 2898.28 4103.93 5791.82 8147.25 37 2080.69 2985.23 4268.09 6081.41 8636.09 38 2122.30 3074.78 4438.81 6385.48 9154.25 39 2164.74 3167.03 4616.37 6704.75 9703.51					3618.38	5003.19	6840.59
36 2039.89 2898.28 4103.93 5791.82 8147.25 37 2080.69 2985.23 4268.09 6081.41 8636.09 38 2122.30 3074.78 4438.81 6385.48 9154.25 39 2164.74 3167.03 4616.37 6704.75 9703.51						5253.35	7251.03
37 2080.69 2985.23 4268.09 6081.41 8636.09 38 2122.30 3074.78 4438.81 6385.48 9154.25 39 2164.74 3167.03 4616.37 6704.75 9703.51	1						7686.09
38 2122.30 3074.78 4438.81 6385.48 9154.25 39 2164.74 3167.03 4616.37 6704.75 9703.51						5791.82	8147.25
39 2164.74 3167.03 4616.37 6704.75 9703.51	8					6081.41	8636.09
The state of the s							
40 2208.04 3262.04 4801.02 7039.99 10285.72	- 1						
	U	40	2208.04	3262.04	4801.02	7039.99	10285.72

années.	2 p. %.	3 p. %.	4 p. %.	5 p. %.	6 p. •
41 42 43 44 45 46 47 48 49 50	2252.20 2297.24 2343.19 2390.05 2437.85 2486.61 2536.34 2587.07 2638.81 2691.59	3460.70 3564.52 3671.45 3781.60 3895.04 4011.90 4132.25 4256.22	5192.78 5400.50 5616.52 5841.18 6074.82 6317.82 6570.53 6833.35	8557.15 8985.01 9434.26	11557. 12250. 12985. 13764. 14590. 15465. 16393. 17377.

Si l'on voulait, au moyen de cette table, trouver la v. acquise, au bout de 39 ans, par une somme de 1254 fr., térêt (f — 1) étant 5 p. 100 ou 0.05, on trouverait

pour 1000 6704'.75 multipliant par 1.254 il viendrait S = 8407.76

L'équation (s) résout trois autres questions, on en successivement

$$f = \sqrt{\frac{S}{a}}$$
 ou $\log f = \frac{\log S - \log a}{t}$

équation qui fera connaître la valeur f acquise par un au bout d'une année, ou bien encore le taux annuel d térêt (f-1) si de la valeur f qu'elle donne on retrans

Et c'est ici le cas de remarquer que ces formules résol en même temps que les questions d'argent, des probl du genre suivant :

Quel a dû être l'accroissement annuel de la popu d'une île sur laquelle on compte aujourd'hui un million bitants. On sait qu'il y a deux cents ans elle ne con que six habitants. On trouve:

$$\log f = \frac{6 - 0.7781512}{200} = 0.0261092$$
$$f = 1.06196 f - 1 = 0.062$$

d'où

fil d'un accroissement moyen annuel d'un peu plus de

ı aussi

a connaître le principal qu'il faut placer pour que, au s t années on retire une somme S, le taux de l'intérêt onnu. (Voyez l'article Economie des constructions, de ide-Mémoire.)

1 de $S = a f^t$ on tire encore

$$t = \frac{\log S - \log a}{\log f} \dots$$
 (T)

nne le temps qu'une somme a doit rester placée pour r une valeur S, le taux (f-1) de l'intérêt étant

ouverait, par cette formule, qu'un capital quelconque ou triple par l'accumulation des intérêts non perçus a nombre d'années indiqué par le tableau suivant :

rêt étant	le capital doublera en	triplera en
$= 0.01. \dots$	69.6603	110.409
0.02	35.0027	55.4478
0.03	23.4498	37.1671
0.04	17.6730	28.0111
0.05	14.2067	22.5171
0.06	11.8956	18.8541
0.07	10.2448	16.2376
0.08	9.0065	
0.09	8.0411	12.7482
0.10	7.2725	11.5267
0.11	6.6419	10.5271
0.12	6.1163	9.6940

URE des solides gauches et des corps qui n'ont point

polygone et de celui qui est circonscrit semblable, d'une part, 1/2 an, et de l'autre:

$$\frac{\frac{1}{3} an}{V[(1+\frac{1}{9} a) (1-\frac{1}{9} a)]}$$

Etant donné le côté a d'un polygone régulier, trouver le rayon R du cercle qui lui est circonscrit.

La table suivante et la formule R = a f résolvent ce problème.

NOMBRE de côtés.	ARC dont le côté du polygone est la corde.	VALEURS de f correspond.	VALEUËS de c CORRESPOND.
3 4 5 6 7 8	120° 90 72 60 51 ¹ / ₇ 45	0.5773503 0.7071068 0.8506508 1.000000 1.1523824 1.3065628 1.4619022	1.732051 1.414214 1.175570 1.000000 0.867767 0.765367 0.684040
10 11 12	36 32 ⁸ / ₁₁ 30	1.6180340 1.7747324 1.9318517	0.618034 0.563465 0.517638

Veut-on connaître, par exemple, le rayon du cercle circonscrit à l'octogone dont le côté est 12, on a

$$R = 12 \times 1.3065628 = 15.66...$$

Cette table, et la formule $c \mathbf{R} = a$, peuvent encore servir à résoudre le problème inverse.

Etant donné le rayon R d'un cercle, trouver le côté a d'un polygone régulier (de moins de 12 côtés) qui lui est inscrit.

Soit par exemple 5 le rayon d'un cercle, on aurait, pour le côté du triangle équilatéral inscrit,

$$5 \times 1.732051 = 8.66...$$

PROGRESSION par différence. Le premier terme est a, la

différence d, le nombre des termes n, le dernier u, et la somme s, on trouvera deux de ces quantités connaissant les trois autres au moyen des formules suivantes :

Connaissant

$$n \cdot d \cdot u$$
 $a = u - d \cdot (n - 1)$
 $a = \frac{2s - un}{n}$
 $a \cdot d \cdot s$
 $a = \frac{2s - dn \cdot (n - 1)}{2n}$
 $a = \frac{d \pm V \cdot [(2n + d)^2 - 8ds]}{2}$

Connaissant

 $a \cdot d \cdot n$
 $a \cdot n \cdot s$
 $a \cdot d \cdot s$
 $a \cdot$

Connaissant

a.u.s

$$d = \frac{u-a}{n-1}$$

$$d = \frac{u^3-a^2}{2s-a-u}$$

$$d = \frac{2s-2an}{n(n-1)}$$

$$d = \frac{2un-2s}{n(n-1)}$$
Connaissant

a.u.n

$$d = \frac{(a+u)n}{2}$$

$$d = \frac{(a+u)n}{2}$$

$$d = \frac{(a+u)n}{2}$$

$$d = \frac{(a+u)n}{2}$$

$$d = \frac{(a+u)(u-a+d)}{2d}$$

$$d = \frac{2an+dn(n-1)}{2}$$

$$d = \frac{2un-dn(n-1)}{2}$$

Progression par quotient. Connaissant trois de ces quantités, le plus petit terme a, le plus grand u, le ne des termes n, la somme des termes s et le quotient q, tr les deux autres.

Trouver a.

Connaissant

$$u \cdot q \cdot n$$
 $a = \frac{u}{q^{n-1}}$ ou $\log a = \log u - (n-1) \times 1$
 $u \cdot q \cdot s$
 $a = uq + s - sq \text{ ou } \log (s-a) = \log q + \log (s-a)$
 $a = \frac{s (q-1)}{q^n - 1}$ ou $\log a = \log s + \log (s-a)$
 $u \cdot n \cdot s$
 $a \times (s-a)^{n-1} - u \times (s-u)^{n-1} = 0$

Trouver $u \cdot s = 0$

Connaissant

$$a \cdot q \cdot n \mid u = aq^{n-1}; \log u = \log a + (n-1) \times 1$$

$$a \cdot q \cdot s = \frac{sq - s + a}{q} \text{ ou } \log_{s}(s - u) = \log_{s}(s - a) - \log_{s}q$$

$$q \cdot n \cdot s = \frac{sq^{n-1} (q-1)}{q^{n} - 1} \text{ ou } \log_{s} u = \log_{s} s + (n-1)$$

$$\times \log_{s} q + \log_{s}(q - 1) - \log_{s}(q^{n} - 1)$$

$$u \cdot (s - u)^{n-1} - a \cdot (s - a)^{n-1} = 0$$

Trouver q

a.u.n
$$q = \sqrt{\frac{u}{a}} \text{ ou log. } q = \frac{\log u - \log a}{n-1}$$
a.u.s
$$q = \frac{s-a}{s-u} \text{ ou log. } q = \log (s-a) - \log (s-u)$$
a.n.s
$$q^n - sq + s - a = o$$

$$q^n - \frac{sq^{n-1}}{s-u} + \frac{u}{s-u} = o$$

Trouver n.

combassant

a. u. q | n = 1 +
$$\frac{\log u - \log a}{\log q}$$

a. u. s | n = 1 + $\frac{\log u - \log a}{\log (s - a) - \log (s - u)}$

a. q. s | n = $\frac{\log (a + sq - s) - \log a}{\log q}$

u. q. s | n = 1 + $\frac{\log u - \log (s - sq + uq)}{\log q}$

Trouver s.

Connaissant

$$s = \frac{uq - a}{q - 1} \text{ ou } \log s = \log (uq - a) - \log (q - 1)$$

$$u = u - a$$

$$u = u - a$$

$$u = u - a$$

on calculers séparément,

10.
$$u$$

20. a

30. u

40. u

par les formules particulières,

10. u

10. u

10. u

10. u

20. u

10. u

20. u

10. u

10. u

20. u

10. u

Ces formules s'appliquent aux progressions décrois en regardant a comme le petit terme, u comme le plus q comme le quotient du plus grand des deux termes cutifs, divisé par le plus petit.

Applications des formules précédentes.

Problème. Il y a un panier et cent cailloux rangés e droite à des espaces égaux d'une toise. On propose ramasser et de les reporter dans le panier, un à un, er 'abord chercher le premier, puis le second, et ainsi de suite.

Ombien de toises fera celui qui entreprendra cet ouvrage?

Il est clair que, pour le premier caillou, il faudra faire deux bles, une pour aller, une pour revenir; il faudra en faire tatre pour le second, six pour le troisième, etc. Il est d'ailurs facile d'apercevoir que ces nombres forment une procession par différence, dont le nombre des termes n=100, i premier terme a=2, et le dernier terme u=200, la différencé d=2; la somme des termes S s'obtient par l'une des irmules de notre tableau. Choisissons la plus simple:

$$S = \frac{(a+u) n}{2}$$

orui donne

$$S = \frac{(2+200) \times 100}{2} = \frac{20200}{2} = 10100 \text{ toises.}$$

On a vu, au Luxembourg, une personne parier qu'elle irait ; ce palais au château de Meudon, toucher la grille d'enée, et reviendrait au Luxembourg avant qu'une autre eût massé cent pierres espacées comme ci-dessus, et sous les êmes conditions. La dernière, qui n'avait aucune connaisnce mathématique, ne pouvant se persuader qu'une pareille treprise exigeât tant de chemin, gagea une forte somme la perdit; car la première fut de retour qu'elle était à peine la 85me pierre.

Problème. Un homme doit 1860 francs à un créancier qui ut bien lui permettre de s'acquitter en un an, sous les contions savoir, de lui payer le premier mois 100 francs, et suite, chaque mois, une somme de plus que le précédent, squ'au 12me, qui complétera le paiement. On demande de mbien le paiement de chaque mois devra être augmenté.

On voit ici qu'il s'agit de trouver la différence d d'une prosssion dont on connaît le nombre des termes : n=12 le

premier, a = 100, et la somme des termes S = le mode de la dette = 1860, or

$$d = \frac{2s - 2an}{n(n-1)} = \frac{2 \times 1860 - 2 \times 12 \times 100}{12 \times 11} = \frac{3720 - 18}{12}$$
$$= \frac{1320}{132} = 10 f.$$

Il faudra donc augmenter chaque paiement de 10 francs; bi premier étant 100, le second sera 110, le troisième 120, de

Problème des échecs. Ce problème si connu devait, à came même de sa célébrité, trouver place ici; nous le donneron donc tel à peu près que Ozanam le rapporte dans ses Récréstions.

Un mathématicien de l'Inde, nommé Sessa, ayant inventé le jeu des échecs, le présenta au roi son maître, qui en fi si satisfait, qu'il voulut lui en donner une marque digne de sa magnificence. Il lui ordonna donc de demander la récompense qu'il désirait, lui promettant qu'elle lui serait accordée. Le mathématicien se borna à demander un grain de blé pour la première case de son échiquier, deux pour la seconde, quatre pour la troisième, et ainsi de suite, en doublant toujours jusqu'à la dernière ou soixante-quatrième case. Le prince s'indigna presque d'une demande qu'il jugeait répondre mal à sa libéralité, et ordonna à son visir de satisfaire Sessa : mais quel fut l'étonnement de ce ministre, lorsque, ayant fait calculer la quantité de blé nécessaire pour rempli l'ordre de ce prince, il vit que non-seulement il n'y avait par assez de grains dans ses greniers, mais même dans tous cen de ses sujets et dans toute l'Asie. Il en rendit compte au rei qui fit appeler le mathématicien, et lui dit qu'il reconnaissi n'être pas assez riche pour remplir sa demande, dont la sub tilité l'étonnait encore plus que l'invention du jeu qu'il la avait présenté. On voit qu'il s'agit ici de trouver la valen S des termes n = 64 d'une progression par quotient, dont l raison est q=2, et le premier terme a=1

$$S = \frac{a (q^n - 1)}{a - 1} = 2^{66} - 1$$

suffirait donc, pour avoir le nombre de grains de blé, d'éever 2 à la 64me puissance, et de retrancher 1 du résultat : rest ici que l'emploi des logarithmes devient très-avantageux, e logarithme de 2 est

3,30102,99956,63981,19521, qui, multiplié par 64, donne **19,26591,97224,94796,49344**, qui répond à **18,446,744,073,709,5**51,616.

Telle est, si l'on en retranche une unité, la valeur de S, su la somme des grains demandés. Des curieux ont trouvé qu'il fallait environ 261,000 grains de blé pour former le poids d'un myriagramme (environ 20 liv.); l'inventeur aurait donc

70677180359040 myriagrammes:

et en évaluant ce poids à 2 francs, cela ferait

On a calculé aussi que les grains de blé pourraient couvrir, à un pied de hauteur, une étendue de pays environ trois fois et demie aussi grande que la surface de la France.

Problème. Combien de signes différents pourrait-on former avec les 24 lettres de l'alphabet?

La formule donnera pour ce nombre

Tous les hommes de la terre, réunis, ne parviendraient point, en dix millions de siècles, à écrire toutes ces permutations, en évaluant le travail par homme à 40 pages par jour, contenant chacune 40 permutations.

PRISME. V est le volume, B la base, H la hauteur.

$$V = B \times H$$

PUISSANCE. Table des neuf premières puissances des neuf premiers nombres.

PUISSANCE. - Table des neuf premières puissances des neuf premiers nombres.

2me.	Зте.	Ame.	Zme.	6me,	The.	Sme.	9me.
100	31	1	-	1	1	1	1
3050	80	16	32	64	128	256	512
1	27	81	243	729	2187	6561	19683
	. 64	256	1024	4096	16384	65536	262114
110	125	625	3125	15625	78125	390625	1953125
	216	1296	7776	46656	279936	1679616	10077696
411	343	2401	16807	117649	823543	5764801	40353607
1	512	4096	32768	262144	2097152	16777216	134217728
1	- 720	6561	59049	531441	4782969	43046721	387420489

(RAMIDE. V est le volume, B la base, H la hauteur.

$$V = \frac{1}{3} B \times H$$
.

yramide (Tronc de). AB étant les bases de ce tronc, hauteur, le volume V est

$$V = \frac{1}{3} H (A + B + \sqrt{AB})$$

JADRILATÈRE. Soit A l'aire d'un quadrilatère dont d' sont les diagonales, et α l'angle qu'elles forment elles.

$$A = \frac{1}{9} dd' \sin \alpha$$

ADICAUX. En général on a : 1º pour l'addition et la traction

$$n \overset{\mathbf{n}}{\mathbf{v}} a \pm p \overset{\mathbf{n}}{\mathbf{v}} a \pm q \overset{\mathbf{n}}{\mathbf{v}} a \dots = (\pm m \pm p \pm q) \overset{\mathbf{n}}{\mathbf{v}} a$$

Pour la multiplication et la division

$$\overset{\text{m}}{V}a \times \overset{\text{m}}{V}b = \overset{\text{m}}{V}ab$$
 et $\frac{\overset{\text{m}}{V}a}{\overset{\text{m}}{V}b} = \overset{\text{m}}{V}\frac{a}{b}$

Pour les réductions

$$\overset{\mathbf{m}}{V}a\mathbf{p} = \overset{\mathbf{m}}{V}a\mathbf{p}\mathbf{n}$$

conséquent

$$a \times \sqrt[n]{b} = \sqrt[m]{a^n b^m}$$
 et $\frac{\sqrt[m]{a}}{\sqrt[n]{b}} = \sqrt[m]{\frac{a^n}{b^m}} = \sqrt[m]{a^n b^{-m}}$

Pour l'élévation aux diverses puissances, on a

$$(\overrightarrow{V}a)^n = \overrightarrow{V}a^n$$

our l'extraction des racines

$$\sqrt[n]{\ddot{V}a} = \tilde{V}a$$

et lorsqu'on voudra faire entrer sous le signe la quantité le précède, on se rappellera le principe suivant

$$b \, \overline{V} a = \overline{V} a b^{-}$$

Cet autre principe pourra servir à simplifier quelqui le calcul

$$\sqrt[n]{a^{m+n}} = a \sqrt{a^n}$$

RAPPORT DE QUELQUES MESURES ANCIENNES ET NOUVELL

1 mètre = 0.513074 toises = a; log. a = 1.710

1 mètre = 3[pieds, 078444 = b; log. b = 0.488 1 toise = 1.949037 mètres = c; log. c = 0.289

= 0.3248394 mètres = d; log. d = 1.5111 pied

M mètres = $(a \times M)$ toises = $(b \times M)$ pieds.

T toises $= (c \times T)$ mètres.

P pieds = $(d \times P)$ mètres.

= 26.3245 toises carrées $\log = 1.420$

1 hectare = 2.924943 arpents log. 0.466

1 toise carr. = 3.798744 mètres carrés log. 0.579

1 pied carré= 10.552 décimètres carrés.

1 toise cube = 7.40389 mètres cubes log.

 $= 4.8951 \text{ hectogr.} = h; \log_{10} h = 0.689$

1 kilog. = 2.04286 livres = l; log. l = 0.310

L livres $= (h \times L)$ hectogrammes.

K kilog. $= (l \times K)$ livres.

Rapport de la circonférence au diamètre. (Voyez Cir férence.)

RENCONTRE de deux droites y = ax + by' = a'xLes coordonnées de ce point sont

$$x = \frac{b' - b}{a - a'} \quad y = \frac{ab' - a'b}{a - a'}$$

SECTEUR, SEGMENT de cercle. R est le rayon, a l'angle

rmine le secteur et le segment correspondant exprimé legrés et fraction de degrés

l'aire du secteur =
$$\frac{1}{2}$$
 R $\times \frac{\pi R^2 \alpha}{360}$

aire du segment =
$$\frac{1}{2}$$
 R $\left(\frac{\pi \alpha}{180} - \sin \alpha\right)$

INUS. Valeur du sinus d'un arc dont la longueur est α (ne it confondre ici la longueur avec le nombre de degrés, $\geq x$ Arc) dans le cercle dont le rayon est 1,

$$\alpha = \alpha - \frac{\alpha^3}{2 \times 3} + \frac{\alpha^5}{2 \cdot 3 \cdot 4 \cdot 5} - \frac{\alpha^7}{2 \cdot 3 \cdot 4 \cdot 5 \cdot 6 \cdot 7} + \dots$$

OUS-NORMALE, SOUS-TANGENTE dans la parabole. itant l'abscisse du point par lequel passe la normale, p 11 le demi-paramètre.

ongueur de la sous-tangente =2 x'.

ongueur de la sous-normale = p.

ans l'ellipse, a étant toujours le demi-grand axe, b le il-petit axe et x' l'abscisse du point par lequel passe la male, on a

gueur de la sous-tangente
$$\frac{a^2-x'^2}{x'}$$

gueur de la sous-normale $\frac{b^2x'}{a^2}$

ans l'hyperbole

$$-tangente = \frac{x'^2 - a^2}{x'}$$

From the
$$=\frac{b^2 x'}{a^2}$$

PHÈRE. A est l'aire, V le volume, R le rayon, D le diare.

A = 4
$$\pi$$
 R² = R² × 12.566370614
V = $\frac{4}{3}\pi$ R³ = R³ × 4.188770204

Mathématiques appliquées.

$$R = \frac{1}{8} | \frac{1}{8} = 0.282095 \times VA$$

$$= \frac{1}{4\pi} = 0.6203505 \quad \sqrt[3]{V}$$

$$= \frac{1}{4\pi} \times D^2 = D^2 \times 0.523598775$$

TANGENTE (Equation de la). Dans les sections conique, xy sont les coordonnées de la courbe, x' y' celles du point de tangence, p le demi-paramètre, on a pour la parabole

$$yy'=p(x+x')$$

Les appellations demeurant les mêmes, et α étant le demigrand axe, b le demi-petit axe, on a pour la tangeste à l'abliere.

L'équation de la tangente à l'hyperbole est

$$a^2yy' - b^2xx' = -a^2b^2$$

TRAPEZE. A son aire, h la distance des bases parallèles B, b, on a

$$A = \frac{1}{3} h (B + b)$$

Ou si a. b. c. d sont les quatre côtés du trapèze, b et d étant les deux bases ou côtés parallèles, et h leur distance ou la hauteur du trapèze, on a

$$A = \left(\frac{b+d}{2}\right) \lambda$$

et si g est la différence des deux bases

$$h = \frac{1}{2g} \sqrt{(a+c+g)(a+g-c)(c+g-a)(a+c-g)}$$

TRIANGLE. A son aire, b sa base, h sa hauteur.

$$A = \frac{1}{2} b h$$

l'on connaît les trois côtés $\alpha + \beta + \gamma = 2p$, ou p étant emi-somme des trois côtés, on a

$$A = \sqrt{p(p-\alpha)(p-\beta)(p-\gamma)}$$

'oyez Trigonométrie.)

MGONOMÉTRIE. Généralités.

$$\sin^2 a + \cos^2 a = 1$$

$$\sec^2 a = \tan^2 a + 1$$

tang.
$$a = \frac{\sin \cdot a}{\cos \cdot a}$$

sec.
$$a = \frac{1}{\cos a}$$

cotang.
$$a = \frac{\cos a}{\sin a}$$

cosec.
$$a = \frac{1}{\sin a}$$

tang. $a \cot a = 1$ $\csc^2 a = 1 + \cot^2 a$

$$\cos. a = \frac{1}{V(1 + \tan g.^2 a)}$$

$$\sin a = \frac{\tan a}{\sqrt{(1 + \tan a)^2 a}}$$

sin-verse
$$a = 1 - \cos a = 2 \sin^2 \frac{1}{2} a$$

 $\sin o = 0$; $\cos o = R = \ln rayon$

tang. o = o; sec. o = R cot. $o = \infty = l$ 'inflai

sin. 1 quadrant = R; cos. 1 quad. = o

tang. 1 quad. $= \infty = \sec . 1$ quad.; $\cot . 1$ quad. = 0

cos. a, le cos. = - sin. a, la tang. = - cot. a 588 \cdot 2 quad. +a le sin. =- sin. a, le cos. =- cos. a, la tang. a quad. +a le sin. =- cos. a, le cos. =- sin. a, la tang. =1 quad. + a le sin. == Pour un arc de

3 quad.
$$+a$$
 le sin. $=-\cos a$, le cos. $=\sin a$, la tang. $=-\cot a$ sin. $\frac{1}{2}q=\frac{1}{2}$ R, $\cos \frac{1}{2}q=\frac{1}{2}$ RV 3, tang. $\frac{1}{2}q=\frac{R}{\sqrt{3}}$, $\cot \frac{1}{2}q=RV$.

tang. 1350 = - R = cot. 1350, sin. 1350 = - R V 2 = - cos. 1350 Valeurs des sinus et cosinus de la somme ou de la différence de deux arres 2, (sín. (α ± β) == sin. α cos. β ± sip. β bos. α cos. (α ± β) == cos. α cos. β ∓ sin. α sib. β

Valeura du sinus et du cosinus du double de l'arc a. sin. (2 a) - 2 sin. a cos. a

 $\cos \left(2\alpha \right) = \cos^3 \alpha - \sin^3 \alpha = 2\cos^3 \alpha - 1 - 1 - 2 \sin^3 \alpha$ Valeurs du sinus et du cosinus de la moitié d'un arc a.

$$\sin^{-1} i = \sqrt{\frac{1 - \cos a}{2}}; \cos \frac{1}{a} = \sqrt{\frac{1 + \cos a}{2}}$$

Valeur de la tangente de la semme ou de la différence de ux arcs α et β .

tang.
$$(\alpha \pm \beta) = \frac{\tan \beta. \alpha \pm \tan \beta. \beta}{1 \mp \tan \beta. \alpha \tan \beta. \beta}$$

a pour la tangente du double de l'arc a

tang.
$$(2\alpha) = \frac{2 \text{ tang. } \alpha}{1 - \text{tang.}^2 \alpha}$$

pour celle de la moitié de l'arc a

tang.
$$\frac{1}{3}\alpha = \sqrt{\left(\frac{1-\cos \alpha}{1+\cos \alpha}\right)} = \frac{1-\cos \alpha}{\sin \alpha}$$

în

$$\frac{\sin \alpha + \sin \beta}{\sin \alpha - \sin \beta} = \frac{\tan \beta \cdot \frac{1}{3} (\alpha + \beta)}{\tan \beta \cdot \frac{1}{3} (\alpha - \beta)}$$

Résolution des triangles rectilignes rectangles.

A est l'angle droit, B, C les angles aigus, a l'hypothénuse, : les côtés opposés aux angles aigus, le rayon étant 1, on a

$$a^2 = b^2 + c^2$$

 $b = a \cos C$
 $c = b \tan C$

Résolution des triangles obliquangles.

ABC désignant toujours les trois angles, abc les côtés qui ir sont opposés.

Etant donnés a BC, on obtient

A par A = 180 - (B + C)

$$b = \frac{a \sin B}{\sin A}$$

$$\epsilon = \frac{a \sin C}{\sin A}$$

Etant donnés c & A

$$\sin C = \frac{c \sin A}{c}; B = 180 - (A + C).$$

$$\delta = \frac{c \sin A}{c \cos A}$$

enfin

Comme sin. C répond à deux arcs, on pourrait être enharrassé pour savoir lequel de cas arcs convient au cas dos il s'agit, or

si
$$A > 90^{\circ}$$
 et $a > c$, on a $C < 90^{\circ}$

Etant donnés $b \in A$ on obserchers d'alpord la valeur d $\frac{1}{2}$ (C — B) que nous appelons s, au moyen de l'équation

tang.
$$n = \frac{c-b}{c+b} \cot \frac{1}{a} A$$

De cette valeur on tirera cetle de $\frac{1}{2}$ (C + B) que nous nommerons m, au moyen de

$$\frac{1}{2}$$
 (C + B) = 90° $-\frac{1}{2}$ A

et l'on aura

$$C = m + n$$
 et $B = m - n$

$$a = \frac{b \sin A}{\sin B}$$
 ou $= \frac{c \sin A}{\sin C}$

Etant donnés a . b . c, on cherchera

$$p = \frac{a+b+c}{2}$$

et l'on déduira A de

$$\sin \frac{1}{2} A = \sqrt{\frac{(p-b)(p-c)}{bc}}$$

$$\frac{1}{2} A \text{ est toujours} < 90^{\circ}$$

sin.
$$C = \frac{c \sin. A}{a}$$
; $B = 180 - (A + C)$

Si le triangle est isoscèle, A étant l'angle du sommet et a a base, comme b=c, la valeur du sin. $\frac{1}{a}$, A devient

sin.
$$\frac{1}{2}$$
 A = $\frac{(p-b)}{b}$ puis B = C = 90° $-\frac{1}{2}$ A.

Trigonométrie sphérique.

Soient A. B. C les angles et a b c les côtés d'un triangle sphérique, on a toujours

$$\frac{\dot{a} + b + c < 360^{\circ} \text{ et } A + B + C < 6 \times 90^{\circ} \text{ et } > 2 \times 90^{\circ}}{\sin a} = \frac{\sin B}{\sin a} = \frac{\sin C}{\sin c}$$

cos. $a = \cos b$ cos. $c + \sin b$ sin. c cos. A cos. $b = \cos a$ cos. $c + \sin a \sin c$ cos. B cos. $c = \cos a \cos b + \sin a \sin b$ cos. C

on a aussi

— cos. $C = \cos A \cos B - \sin A \sin B \cos c$ $\sin a \cos c = \sin c \cos a \cos B + \sin b \cos C$ $\sin a \cot c = \cos a \cos B + \sin B \cot C$

Résolution des triangles sphériques rectangles.

C étant l'angle droit, selon qu'on aura telles ou telles suires parties du triangle, on le résoudra complètement an mayen des équations suivantes :

> sin. $b = \sin c \sin B$ cos. $c = \cos a \cos b$ cos. $c = \cot A \cot B$ tang. $a = \tan c \cos B$ tang. $b = \tan B \sin a$ cos. $A = \cos a \sin B$

Résolution des triangles sphériques obliquangles.

I. Etant donnés a.b.c, trouver A.B.C.

Faisons

$$p = \frac{a+b+c}{2}$$

en aura C par l'une des trois relations :

$$\sin^2 \frac{1}{2} C = \frac{\sin (p-a) \sin (p-b)}{\sin a \sin b}$$

$$\cos^2\frac{1}{2}C=\frac{\sin.\ p\sin.\ (p-c)}{\sin.\ a\sin.\ b}$$

$$\tan c. \frac{1}{2} C = \frac{\sin. (p-a) \sin. (b-c)}{\sin. p \sin. (p-c)}$$

On cherchera alors une valeur auxiliaire k au moyen tang. $\frac{1}{2}$ k = tang. $\frac{1}{2}$ (a + b) tang. $\frac{1}{2}$ (a - b) cot. $\frac{1}{2}$

Cette valeur donnera ces autres valeurs auxiliaires :

$$\frac{1}{3}(c+k), \frac{1}{3}(c-k)$$

que nous appelons la première t et la seconde s, et l'on $\mathfrak o$ tiendra $\mathbf A$ et $\mathbf B$ par

$$\cos$$
. A = tang. s \cot . b \cos . B = tang. t \cot . a

II. Etant donnés A.B.C, trouver c.

Faisant

$$k = \frac{A + B + C}{2}$$

en a

$$\cos^{2}\frac{1}{2}c = \frac{\cos (k-A)\cos (k-B)}{\sin A \sin B}$$

III. Etant donné ac et l'angle compris B, on aura le côté opposé à B par

$$\cos b = \frac{\cos c}{\cos \varphi} \times \cos (a - \varphi)$$

 φ étant un angle auxiliaire qu'on déterminera d'abord p tang. φ = tang. c cos. B.

C s'obtiendra par

$$\cot C = \frac{\cot B}{\sin \varphi} \times \sin (a - \varphi)$$

Ou bien les équations suivantes donneront à la fois A et C

tang.
$$\frac{1}{2}$$
 (A + C) = cot. $\frac{1}{2}$ B $\times \frac{\cos \frac{1}{2} (a - c)}{\cos \frac{1}{2} (a + c)}$

tang.
$$\frac{1}{3}$$
 (A — C) = cot. $\frac{1}{2}$ B $\times \frac{\sin \cdot \frac{1}{3} (a-c)}{\sin \cdot \frac{1}{3} (a+c)}$

IV. Etant donnés BC et le côté compris a, le côté c opposé $\mathbf L$ C sera donné par

$$\cot c = \frac{\cot a}{\cos \varphi} \times \cos (B - \varphi)$$

e étant comme ci-dessus un angle auxiliaire qu'on obtient

 $\cot \varphi = \cos a \tan C$.

Pour l'angle A opposé au côté donné a, on a d'abord l'équation auxiliaire

$$\cot \varphi = \cos a \times \tan B$$

puis

$$\cos. A = \frac{\cos. B}{\sin. \varphi} \times \sin. (C - \varphi)$$

V. Etant donnés b. c et un angle opposé B, on obtient a par l'équation auxiliaire

tang.
$$\varphi = \tan c \cos B$$

puis

$$\cos. (a - \varphi) = \frac{\cos. \varphi \cos. b}{\cos. c}$$

L'angle A formé par b et c, est donné par

$$\cot \varphi = \cos c \tan B$$

et
$$\cos. (A - \varphi) = \cos. \varphi \tan g. c \cot. b$$

Enfin, C se tire de

$$\frac{\sin. A}{\sin. a} = \frac{\sin. B}{\sin. b} = \frac{\sin. C}{\sin. c}$$

VI. Etant donnés B et C et c, on a pour a tang. $\varphi = \text{tang. } c \text{ cos. B}$ $\sin \cdot (a - \varphi) = \sin \cdot \varphi \text{ tang. B cot. C}$

pour b on a

$$\sin b = \frac{\sin B \sin c}{\sin C}$$

A s'obtient par

 $\cot \phi = \cos c \tan \theta$. B

$$\sin. (A - \varphi) = \frac{\sin. \varphi \cos. C}{\cos. B}$$

Triangle isoscèle. B angle du sommet, b la base, a deux côtés égaux, A un des deux angles égaux, on tout le reste par

sin.
$$\frac{1}{3}b = \sin \cdot \frac{1}{3}B \sin \cdot a$$

cos. $a = \cot \cdot \frac{1}{3}B \cot \cdot A$
tang. $\frac{1}{3}b = \tan a \cdot a \cos \cdot A$
cos. $\frac{1}{3}B = \cos \cdot \frac{1}{3}b \sin \cdot A$

TABLES DIVERSES (Suivent ci-après).

Table des sinus et tangentes.

SINUS.	TANGENTES.	DE- GRÉS.	SINUS.	TANGENTES.
	0	90	10 000 000	Infinie.
174 524	174 551	89	9 998 477	572 899 620
348 995	349 208	88	9 993 908	286 362 530
523 360	524 078	87	9 986 295	190 811 370
697 565	699 268	86	9 975 640	140 006 660
871 557	874 887	85	9 961 947	114 300 520
1 045 285	1 051 042	. 84	9 945 218	95 143 645
1 218 693	1 227 846	83	9 925 462	81 443 464
1 391 731	1 405 408	82	9 902 680	71 153 697
1 564 345	1 583 844	81	9 876 883	63 137 515
1 736 482	1 763 270	80	9 848 077	56 712 818
1 908 090	1 943 803	79	9 816 271	51 445 540
2 079 117	2 125 565	78	9 781 476	47 046 301
2 249 511	2 308 682	77	9 743 701	43 314 759
2 419 219	2 493 280	76	9 702 957	40 107 809
2 588 190	2 679 492	75	9 659 258	37 320 508
2 756 374	2 867 454	74	9 612 617	34 874 144
2 923 717	3 057 307	73	9 563 048	32 708 526
3 090 170	3 249 197	72	9 510 565	30 776 835
3 255 682	3 443 276	7.1	9 455 185	29 042 109
3 420 202	3 639 702	70	9 396 926	27 474 774
3 583 679	3 838 640	69	9 335 804	26 050 891
3 746 066	4 040 262	68	9 271 839	24 750 869
3 907 311	4 244 749	67	9 205 049	23 558 524
4 067 366	4 452 287	66	9 135 454	22 460 368
4 226 183	4 663 077	65	9 063 078	21 445 069
4 383 712	4 877 326	64	8 987 940 8 910 065	19 626 105
4 539 905	5 095 254 5 317 094	63	8 829 476	19 626 105
4 694 716	5 317 094 5 543 090	61	8 746 197	18 040 478
4 848 096	5 773 503	60	8 660 254	17 320 508
5 000 000	6 008 606	59	8 571 673	16 642 795
5 150 381 5 299 193	6 248 694	58	8 480 481	16 003 345
5 446 390	6 494 076	57	8 386 706	15 398 650
5 591 929	6 745 085	56	8 290 376	14 825 610
5 735 764	7 002 075	55	8 191 521	14 281 480
5 877 853	7 265 426	54	8 090 170	13 763 819
6 018 150	7 535 540	53	7 986 355	13 270 448
6 156 615	7 812 856	52	7 880 107	12 799 416
6 293 204	8 097 840	51	7 771 460	12 348 972
6 427 878	8 390 996	50	7 660 444	11 917 536
6 560 590	8 692 868	49	7 547 096	11 503 684
6 691 306	9 004 041	48	7 431 448	11 106 125
6 819 984	9 325 151	47	7 313 537	10 723 687
6 946 584	9 656 888	46	7 193 398	10 355 303
7 071 068	10 000 000	45	7 071 068	10 000 000

Le rayon de cette table est 10000000; on a inscr même ligne les angles complémentaires pour facilit cherche des cosinus et cotangentes.

Cette table peut servir à construire des angles d' bre de degrés donné, soit au moyen des sinus et ta soit au moyen des cordes (la corde de A=2 sin

degrés de réaumur en degrés centigrai					
Réaum.	Centig.	Réaum.	Centig.	Réaum.	c
1 2 3 4 5 6 7 8 9 10 11 12 13 14 15 16 17 18 19 20 21 22 23	1.25 2.50 3.75 5. » 6.25 7.50 8.75 10. » 11.25 12.50 13.75 16.25 20. » 21.25 22.50 23.75 25. » 26.25 27.50	28 29 30 31 32 33 34 35 36 37 38 39 40 41 42 43 44 45 46 47 48 49	35. » 36.25 37.50 38.75 40. » 41.25 42.50 43.75 45. » 51.25 53.75 55. 75 56.25 57.50 60. » 61.25	55 56 57 58 59 60 61 62 63 64 65 66 67 68 69 70 71 72 73 74 75 76	
24 25 26 27	28.75 30. » 31.25 32.50 33.75	50 51 52 53 54	62.50 63.75 65. » 66.25 67.50	77 78 79 80	9 9 10

ÉS CENTIGRADES EN DEGRÉS DE RÉAUMUR.

Réaum.	Centig.	Réaum.	Centig.	Réaum.
0.8	35 36	28.» 28.8	68 69	54.4 55.2
2.4	37	29.6	70	56.»
3.2 4.»	38 39	30.4 31.2	71 72	56.8 57.6
4.8	40	32.0	73	58.4
5.6 6.4	41 42	32.8	74 75	59.2
7.2	43	33.6 34.4	76	60.8
8.»	44	35.2	77	61.6
8.8 9.6	45 46	36.» 36.8	78 79	62.4 63.2
10.4	47	37.6	80	64.0
11.2 12.0	48 49	38.4 39.2	81 82	64.8 65.6
12.8	50	40.»	83	66.4
13.6 14.4	51 52	40.8 41.6	84 85	67.2 68.»
15.2	53	42.4	86	68.8
16.» 16.8	54 55	43.2 44.»	87 88	69.6 70.4
17.6	56	44.8	89	71.2
18.4 19.2	57 58	45.6 46.4	90 91	72.» 72.8
20.5	59	46.4 47.2	92	73.6
$\frac{20.8}{21.6}$	60 61	48.» 48.8	93 94	74.4 75.2
22.4	62	49.6	.95	76.9
23.2	63 64	50.4 51.2	96 97	76.8 77.6
24.8	65	52.n	98	78.4
25.6 26.4 27.2	66 67	52.8 53.6	99 100	79.2 80.p

TABLE USUELLE

TABLE DES VITESSES DU VENT.

Vitesses par seconde en mètres.	Vitesses par heure en mètres en lieues.		
en mètres. 0.5	en mètres en lieues. 1,800 0.40 3,600 0.81 7,200 1.62 19,800 4.45 36,000 8.16 72,000 16.20 81,000 17.35 97,200 22.04 104,400 29.33 162,000 36.62	modéré assez fort fort très-fort tempête grande temp ouragan	
•	:	bres et 1 verse les (fices.	

des températures moyennes de quelques-unes des prinpales villes en degrés du thermomètre centésimal.

LLES.	Quantité moyenne d'ean qui tombe annuellement.	Température novenne de l'année.		EMPÉRATURE MOYENNE	
10 1	Quantité d'ean annne	Temp no de 1	de l'hiver.	de l'été.	
(Face)	centim.		-	10000	
erdam.	20	5	100 1	mm.	
erdam))))	100		12	
))	+ 9.6	0.0	+ 19.2	
elles	"	I 11	+ 2.6	+ 19.0	
aux	"	¥ 13.6	- 5.6	+ 21.6	
tiania	"))	+ 6	- 18	+ 17.0	
hague .	"	+ 7.6	- 0.7	+ 17.0	
	"	+ 22.4	+ 14.7	+ 29.5	
n	>>	+ 9.5	+ 4	+ 15.3	
erque	»	+ 10.3	+ 3.6	+ 17.8	
bourg	3)	+ 8.8	$\begin{array}{c} + & 3.7 \\ + & 1.5 \\ - & 0.9 \end{array}$	+ 14.6	
ve))	+ 9.6	+ 1.5	+ 18.3	
ngue	53	+ 8.3	- 0.9	+ 18.2	
pellier	» »	$+\frac{10.2}{15.2}$	+ 4.2	+ 17.3	
ille	"	15.2	+ 6.7 + 7.5	$+24.3 \\ +22.5$	
		+ 13.2	+ 2.4 - 11.8	+ 22.8	
u	n	+ 4.5	- 11.8	+ 19.5	
S	»	+ 12.6	+ 4.7	+ 20.3	
	70	+ 12.7	- 3.1	+ 28.1	
	53	+ 10.6	+ 3.7	+ 18.1	
lelphie.))	+ 11.9	+ 0.1	+ 23.3	
shourg .	46	+ 3.8	- 8.3	+ 16.7	
******	20	+ 15.8	+ 7.7	+ 24.0	
nolm))	+ 5.7	- 3.6	+ 16.6	
n	D	+ 16.7	+ 9.1	$\begin{array}{c} + 23.9 \\ + 20.6 \end{array}$	
vie	a	+ 9.2 + 10.3	$\begin{array}{c} + & 4.2 \\ + & 6.7 \\ + & 7.5 \\ + & 2.4 \\ - & 11.8 \\ + & 4.7 \\ + & 3.7 \\ + & 0.1 \\ - & 8.37 \\ + & 0.4 \\ \end{array}$	+ 20.6	
e	D	+ 8.8	- 1.3	+ 17.8	
	-	, 0.0	2.0	1 11.0	

TABLE

des mattères.

Paj
INTRODUCTION A L'ÉTUDE DU MOUVEMENT
Travail, page 3. — Kilogrammètre, p. 4. — Cheval-vapeur, p. 5. — Tableau du travail journalier, p. 7. — Action et réaction, p. 8. — Loi de l'inertie, p. 9. — Permanence du mouvement et du repos, p. 11. — Pendule de Foucault, page 14.
CHAPITRE II Mouvement, vitesse et accélération
Mouvement rectilione, p. 17.—Varié, p. 18.—Retardé, p. 19.—Vitesse, p. 19.—Figuré de la vitesse, p. 19.—Accilération, p. 20.—Règles pour différentier, p. 23.—Pour intégrer, p. 23.—Problèmes, p. 25, 26 et 28.
CHAPITRE III.—COMMUNICATION DU MOUVEMENT PAR LES FORCES.
Expérience de Galilée, p. 30.— Loi de Galilée, p. 31.— Théorème de Stevin, p. 32.— Machine d'Atwood, p. 34.
CHAPITRE IV. — Théorèmes fondamentaux sur le mouvement des corps libres.
Accroissement du chemin parcouru, p. 37.—Vitesse acquise, p. 37.— Espace parcouru, p. 38.— Masse, quantité de mouvement, impulsion, p. 38.— Preuve de la proportionulité des accroissements de vitesse à l'intensité des forces. p. 39.— Principe de l'indépendance entre le mouvement acquis et l'effet des forces, p. 40.— Remarques sur l'accroissement de la vitesse, — sur l'accélération, — sur la nature de la masse, p. 41.— Constance de la masse, p. 42.— Force d'inertie, p. 43.— Travail des forces d'inertie et équation des forces vives, p. 44.— Récapitulation des formules du mouvement d'un corps libre, p. 47.
CHAPITRE V PROBLÈMES ET EXERCICES
Chute des graves dans le vide, p. 47. — Projectiles mus par la pandre, p. 50. — Travail depensé pour élever une chaine pesantie, p. 52. — Une masse d'eau, p. 53. — Travail d'une machine soufflante, p. 54. — Travail de condensation, p. 55. — Travail d'expulsion, p. 57. — Applications numériques, p. 58. — Ecculement de l'air, p. 59. — Vitesse, p. 59. — Volume et poids écoulés, p. 61. — Vitesse de l'air rentrant dans le vide, p. 61. — Mouvement sur le plan ircliné, p. 62. — Table au des formules, p. 63.

113

corps tournant autour d'un axe fixe, p. 81. — Moments d'inertie et centres de gravité, p. 82. - Travail des forces sur un corps traversé par un are fire, p. 84. — Notion des moments, p. 87. — Moment de la résultante, p. 88. — Forc parallèles, p. 89. — Calcul des poussées d'une charpenu., p. 89. - D'une ferme avec tirant, p. 91. - Roulement d'un eulindre.

TABLE DES MATIÈRES.

APITRE VIII. — QUELQUES NOTIONS D'HYDRAULIQUE. . rincipe fondamental, p. 94.- Ecoulement de l'eau, p. 95.-Table des vitesses et des hanteurs de chute, p. 96. - Dépense, p. 97. - Pouce d'eau, p. 97 - Mouvement de l'eau dans les conduites, p. 98.

roblème, p. 100. — Table des pressions par mètre carré, p. 101. — Usage du baromètre pour la mesure des hauteurs, p. 101. - Problèmes sur la machine pneumatique, p. 103.

LA DILATATION. 'able, p. 107. - Problèmes sur les pendules compensateurs, p. 109 et 110.

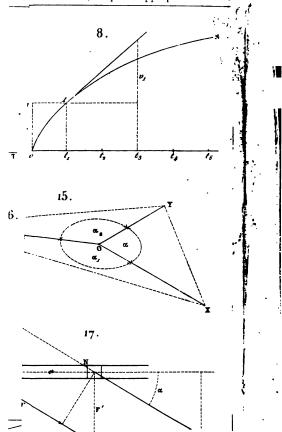
APITRE IX. -- Du son. roblème, p. 113. - Vibration des cordes, p. 114. - Problème divers, p. 114 et 115. - Intervalles, tous majeurs et mineurs, p. 116. - Problèmes, p. 117 à 119. - Résultante de consonnance, p. 120.—Du tempérament, p. 121.—Mono-

corde de tempérament égal, p. 122. APITRE X. — De la lumière. ntensité, p. 123. — Réflexion, p. 124. — principe fondamental de la théorie des instruments à réflexion, p. 125. —

Mathématiques appliquées.

Réfraction, p. 127. — Indices de réfraction, p. 129. — Mifraction atmosphérique, p. 130. — Réfraction terrestre, p. 134. — Lentilles, p. 134. — Formules, p. 135. — CHAPITRE XI. — Levés na Tennans. Plan, p. 137. — Mesure d'une base, p. 139. — Réduction de la company.
angles à l'horizon, p. 140. — Réduction au centre de la station, p. 143. — Calcul des triangles, p. 144. — Traci, p. 145. — Rapporter les points à une méridienne et à a present de la laction p. 145. — Levés à la planchette, p. 147. — Par cheminement, p. 147. — A l'aide du déclinatoire, p. 148. — Par recoupement, p. 150. — A l'aide du déclinatoire, p. 151. — Méthode d'intersection, p. 151. — Problèmé le position, p. 152. — Application, p. 153. — Traci d'est proute en forêt, p. 154. — D'un projet sur le terrain, p. 154. — Levés à la boussole, première méthode, p. 158. — Problème méthode, p. 158. — Troisites méthode, p. 150. — Levés au pantomètre on à l'équaté; p. 161. — Deuxième méthode, p. 158. — Problèmes divers, p. 161. — Deuxième méthode, p. 158. — Problèmes divers, p. 161.
CHAPITRE XII Notions de mivellement
Nive nent simple, p. 165. — Table des corrections, p. 167. Nivellement composé, p. 168.—Attentions générales, p. 168.
CHAPITRE XIII TRACÉ DES CADRANS SOLAIRES
Tracer une méridienne, p. 173. — Cadran équinoxial, p. 178. — Horizontal, p. 176. — Cadrans verticaux, p. 173. — Méridional, p. 178. — Oriental, p. 178. — Occidental, p. 179. — Vertical déclinant, p. 179. — Déclinaison du mur, p. 182. — Régler une montre, p. 182. — Table d'équation du temps, p. 184. — Table des longitudes et des latitudes des chesilieux de départements, p. 186.
CHAPITRE XIV PARTAGE DES PROPRIÉTÉS
CHAPITRE XV.—CALCULS ET DOCUMENTS RELATIFS AU CALES- DRIER.
TABLE ALPHABÉTIQUE DES FORMULES MATHÉMATIQUES LES PADS DEUELLES.
TABLES DIVERSES

FIN DE LA TABLE DES MATIÈRES.



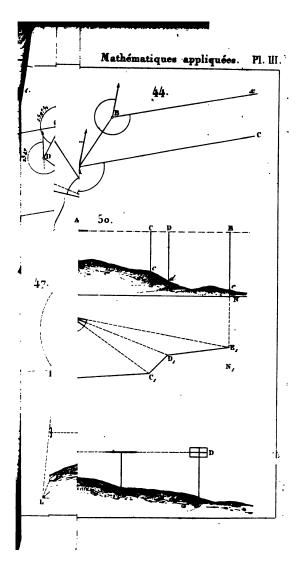
Imp. de Roret r. Hantes

THE NEW YORK

ARTOR, LENOX AND TILDEN FOUNDATIONS.

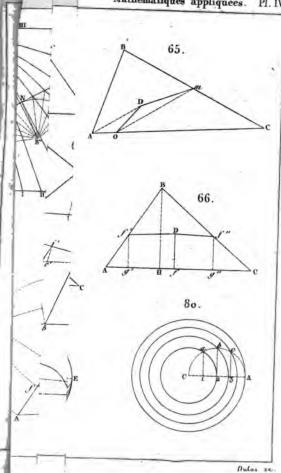
THE NEW YORK PUBLIC LIBRARY

ASTOR, LENOX AND

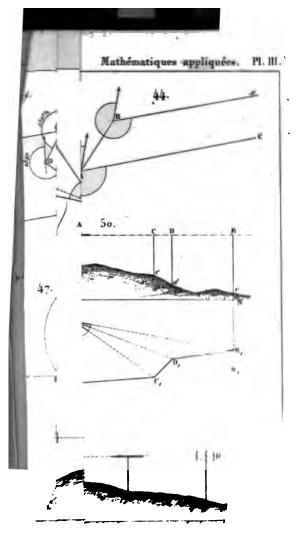


THE NEW YORK PUBLIC LIBRARY

ASTOR, LENOX AND







We de

•

